

This is a digital copy of a book that was preserved for generations on library shelves before it was carefully scanned by Google as part of a project to make the world's books discoverable online.

It has survived long enough for the copyright to expire and the book to enter the public domain. A public domain book is one that was never subject to copyright or whose legal copyright term has expired. Whether a book is in the public domain may vary country to country. Public domain books are our gateways to the past, representing a wealth of history, culture and knowledge that's often difficult to discover.

Marks, notations and other marginalia present in the original volume will appear in this file - a reminder of this book's long journey from the publisher to a library and finally to you.

Usage guidelines

Google is proud to partner with libraries to digitize public domain materials and make them widely accessible. Public domain books belong to the public and we are merely their custodians. Nevertheless, this work is expensive, so in order to keep providing this resource, we have taken steps to prevent abuse by commercial parties, including placing technical restrictions on automated querying.

We also ask that you:

- + *Make non-commercial use of the files* We designed Google Book Search for use by individuals, and we request that you use these files for personal, non-commercial purposes.
- + Refrain from automated querying Do not send automated queries of any sort to Google's system: If you are conducting research on machine translation, optical character recognition or other areas where access to a large amount of text is helpful, please contact us. We encourage the use of public domain materials for these purposes and may be able to help.
- + *Maintain attribution* The Google "watermark" you see on each file is essential for informing people about this project and helping them find additional materials through Google Book Search. Please do not remove it.
- + *Keep it legal* Whatever your use, remember that you are responsible for ensuring that what you are doing is legal. Do not assume that just because we believe a book is in the public domain for users in the United States, that the work is also in the public domain for users in other countries. Whether a book is still in copyright varies from country to country, and we can't offer guidance on whether any specific use of any specific book is allowed. Please do not assume that a book's appearance in Google Book Search means it can be used in any manner anywhere in the world. Copyright infringement liability can be quite severe.

About Google Book Search

Google's mission is to organize the world's information and to make it universally accessible and useful. Google Book Search helps readers discover the world's books while helping authors and publishers reach new audiences. You can search through the full text of this book on the web at http://books.google.com/



Über dieses Buch

Dies ist ein digitales Exemplar eines Buches, das seit Generationen in den Regalen der Bibliotheken aufbewahrt wurde, bevor es von Google im Rahmen eines Projekts, mit dem die Bücher dieser Welt online verfügbar gemacht werden sollen, sorgfältig gescannt wurde.

Das Buch hat das Urheberrecht überdauert und kann nun öffentlich zugänglich gemacht werden. Ein öffentlich zugängliches Buch ist ein Buch, das niemals Urheberrechten unterlag oder bei dem die Schutzfrist des Urheberrechts abgelaufen ist. Ob ein Buch öffentlich zugänglich ist, kann von Land zu Land unterschiedlich sein. Öffentlich zugängliche Bücher sind unser Tor zur Vergangenheit und stellen ein geschichtliches, kulturelles und wissenschaftliches Vermögen dar, das häufig nur schwierig zu entdecken ist.

Gebrauchsspuren, Anmerkungen und andere Randbemerkungen, die im Originalband enthalten sind, finden sich auch in dieser Datei – eine Erinnerung an die lange Reise, die das Buch vom Verleger zu einer Bibliothek und weiter zu Ihnen hinter sich gebracht hat.

Nutzungsrichtlinien

Google ist stolz, mit Bibliotheken in partnerschaftlicher Zusammenarbeit öffentlich zugängliches Material zu digitalisieren und einer breiten Masse zugänglich zu machen. Öffentlich zugängliche Bücher gehören der Öffentlichkeit, und wir sind nur ihre Hüter. Nichtsdestotrotz ist diese Arbeit kostspielig. Um diese Ressource weiterhin zur Verfügung stellen zu können, haben wir Schritte unternommen, um den Missbrauch durch kommerzielle Parteien zu verhindern. Dazu gehören technische Einschränkungen für automatisierte Abfragen.

Wir bitten Sie um Einhaltung folgender Richtlinien:

- + *Nutzung der Dateien zu nichtkommerziellen Zwecken* Wir haben Google Buchsuche für Endanwender konzipiert und möchten, dass Sie diese Dateien nur für persönliche, nichtkommerzielle Zwecke verwenden.
- + *Keine automatisierten Abfragen* Senden Sie keine automatisierten Abfragen irgendwelcher Art an das Google-System. Wenn Sie Recherchen über maschinelle Übersetzung, optische Zeichenerkennung oder andere Bereiche durchführen, in denen der Zugang zu Text in großen Mengen nützlich ist, wenden Sie sich bitte an uns. Wir fördern die Nutzung des öffentlich zugänglichen Materials für diese Zwecke und können Ihnen unter Umständen helfen.
- + Beibehaltung von Google-Markenelementen Das "Wasserzeichen" von Google, das Sie in jeder Datei finden, ist wichtig zur Information über dieses Projekt und hilft den Anwendern weiteres Material über Google Buchsuche zu finden. Bitte entfernen Sie das Wasserzeichen nicht.
- + Bewegen Sie sich innerhalb der Legalität Unabhängig von Ihrem Verwendungszweck müssen Sie sich Ihrer Verantwortung bewusst sein, sicherzustellen, dass Ihre Nutzung legal ist. Gehen Sie nicht davon aus, dass ein Buch, das nach unserem Dafürhalten für Nutzer in den USA öffentlich zugänglich ist, auch für Nutzer in anderen Ländern öffentlich zugänglich ist. Ob ein Buch noch dem Urheberrecht unterliegt, ist von Land zu Land verschieden. Wir können keine Beratung leisten, ob eine bestimmte Nutzung eines bestimmten Buches gesetzlich zulässig ist. Gehen Sie nicht davon aus, dass das Erscheinen eines Buchs in Google Buchsuche bedeutet, dass es in jeder Form und überall auf der Welt verwendet werden kann. Eine Urheberrechtsverletzung kann schwerwiegende Folgen haben.

Über Google Buchsuche

Das Ziel von Google besteht darin, die weltweiten Informationen zu organisieren und allgemein nutzbar und zugänglich zu machen. Google Buchsuche hilft Lesern dabei, die Bücher dieser Welt zu entdecken, und unterstützt Autoren und Verleger dabei, neue Zielgruppen zu erreichen. Den gesamten Buchtext können Sie im Internet unter http://books.google.com/durchsuchen.

Reduction Tables for Readings
by the Gauss-Poggendorff Mirror Method

Tables de réduction d'après la méthode du miroir de Gauss-Poggendorff

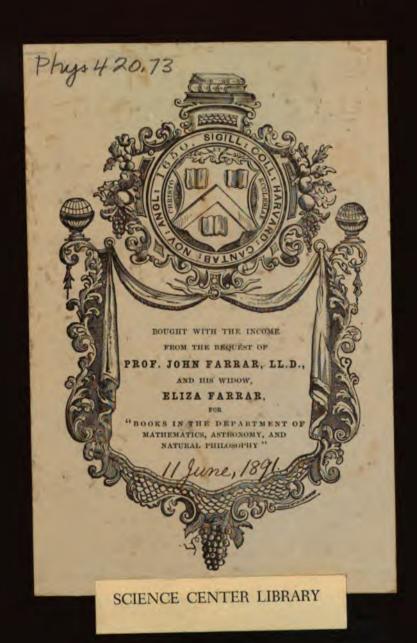
Reductionstabellen

Zur

Gauss - Poggendorff'schen Spiegelablesung

VON

Dr. Paul Czermak





Jy m

.

•

.

·

.

Reduction Tables for Readings by the Gauss-Poggendorff Mirror Method

Tables de réduction d'après la méthode du miroir de Gauss-Poggendorff

0

Reductionstabellen

zur

Gauss-Poggendorff'schen Spiegelablesung

von

Dr. Paul Czermak

Privatdocent und Assistent der Physik an der Universität zu Graz.

Mit 7 in den Text gedruckten Figuren.



ERLIN.

Verlag von Julius Springer.

1890.

Phys 420.34

Phys 420.73

Phys 420.73

JUN 11 1891

LIBRARY.

Vorwort.

Es wird wenige Arbeiten in jetzigen physikalischen Laboratorien geben, bei welchen nicht die Gauss-Poggendorff'sche Spiegelablesung in Anwendung kommt. Jedem experimentell arbeitenden Physiker ist diese Methode wegen ihrer vielseitigen Verwendbarkeit, Einfachheit und grossen Genauigkeit bei Messung kleiner Winkeldrehungen unentbehrlich geworden. Jedem Beobachter ist es aber auch zur Genüge fühlbar geworden, wie zeitraubend und lästig die Auswertung eines grösseren Satzes solcher Beobachtungen ist. Man kann wohl sagen, dass manche Untersuchung um ein beträchtliches ihrer Zeitdauer abgekürzt werden könnte, wenn sich der Beobachter nicht mit der Reduction von Scalenausschlägen aufhalten müsste.

Man hilft sich schon sehr, wenn man für einen vorliegenden Fall eine Tabelle anlegt, aus der man dann durch Interpolation oder Verzeichnen einer Curve jede Ablesung direct reduciren kann. Wird jedoch der Scalenabstand geändert, so hat man eine neue Tabelle zu rechnen, und selten findet man bei einer neuen Aufstellung Gelegenheit, früher gerechnete Tabellen wieder verwenden zu können.

Nur die Anlage von Tabellen mit zwei Eingängen, wo einerseits die Reductionen für die abgelesenen Ausschläge in genügend engen Intervallen berechnet, andererseits aber auch dieselben Ablesungen für verschiedene Scalendistanzen enthalten sind, können für jede beliebige Aufstellung genügen. Es ist klar, dass die Anlage solcher Tabellen, welche bei genügender Genauigkeit wirklich jede längere Nebenrechnung überflüssig machen sollen, eine sehr mühsame und zeitraubende Arbeit ist, und scheint dies der Grund, warum sich bisher niemand derselben unterzogen hat.

In Kohlrausch's "Leitfaden der practischen Physik" findet sich pag. 351 eine kleine solche Tabelle zur Reduction auf den Winkel. Dieselbe ist jedoch in so grossen Intervallen gehalten, dass die geradlinige Interpolation bei grösserer Genauigkeit wohl nicht mehr angewendet werden darf. Ferner ist in dem "Handbuche der Elektrotechnik" von Dr. Erasmus Kittler, Bd. I. pag. 149 eine Tabelle berechnet zur

Preface.

Little work is done at present in physical laboratories without the aid of the Gauss-Poggendorff mirror method. This method has become indispensable to every experimental physicist on account of its extensive application, its simplicity and its great accuracy in the measurement of small angular rotations. Every experimentalist, however, is aware what great loss of time and labour is incurred in the calculation of a large number of such observations. It is safe to say, that many researches would have taken up a much smaller space of time, if the observations had not been interrupted by the necessity of the reduction of the scale readings. It is a gread help, even for a particular case, to prepare a table, by means of which, either by interpolation or plotting a curve, every reading can be at once reduced. If however the distance of the scale is altered, it is necessary to construct a new table, and thus, it rarely happens, that previously calculated tables can be used for a new adjustment. It is only by the construction of tables, giving on the one hand the reductions for the readings at sufficiently brief intervals, and on the other hand, containing the same readings for various distances of the scale, that the requirements of every adjustment can be met.

It is clear, that the construction of such tables, if they were to be sufficiently accurate, to render further calculation superfluous, would be a very long and laborious task, and this is probably the reason why, up to the present time, no one has undertaken it. In Kohlrausch's »Leitfaden der praktischen Physik«, (page 35) a small table for reductions to the angle is given. It is, however, constructed with such large intervals, that linear interpolation is no longer permissible, if a considerable degree of accuracy is desired. Further, in Dr. E. Kittler's »Handbuch der Elektrotechnik«, (Vol. I page 149) a table is given for the reduction to the tangent. It contains however the reduction for only 300 divisions of the scale and is besides constructed with quite large intervals.

Just after the completion of the tables

Préface.

Il y a sans doute peu de travaux dans les laboratoires actuels de physique où l'on n'emploie pas la méthode du miroir de Gauss-Poggendorff. Cette méthode est devenue indispensable dans chaque travail de physique expérimentale à cause de ses multiples applications, de sa simplicité et de sa grande précision dans la mesure des petits mouvements rotatoires. Mais tout observateur s'est aussi rendu compte du temps et de l'incommodité que coûte l'évaluation d'une série d'observations. La durée de ces recherches serait considérablement abrégée si l'observateur ne se voyait pas arrêté par la réduction des déviations de l'échelle.

On s'aide, il est vrai, dans un cas donné, en dressant une table au moyen de laquelle, soit par interpolation, soit par le tracé d'une courbe, on peut réduire directement chaque lecture. Toutefois, si la distance de l'échelle varie, il faut dresser une nouvelle table, et il arrive rarement qu'une nouvelle disposition donne l'occasion d'utiliser de nouveau les tables précédemment calculées.

Seules, des tables divisées en deux parties et contenant d'une part, pour chaque lecture de l'échelle, les réductions calculées à des intervalles assez rapprochés, et d'autre part ces mêmes lectures pour différentes distances de l'échelle, seules ces tables peuvent servir pour n'importe quelle disposition.

Il est certain que l'établissement de pareilles tables qui, par leur exactitude suffisante, rendent superflus les longs calculs partiels, demande un travail pénible et qui prend beaucoup de temps; c'est probablement pour cette raison que personne, jusqu'à présent, n'en a tenté l'entreprise.

On trouve, page 357 du «Leitfaden der praktischen Physik» de Kohlrausch, une petite table de ce genre pour la réduction à l'angle, mais elle est calculée à de si grands intervalles qu'on ne peut pas employer l'interpolation rectiligne lorsque la précision doit être grande. Le «Handbuch der Elektrotechnik» du Dr. Erasmus Kittler contient aussi, tome I, page 149, une table calculée pour la réduction à la tangente mais qui ne donne, que les

Reduction auf die Tangente. Dieselbe geht aber nur bis zu Ausschlägen von 300 Scalentheilen und ist auch in ziemlich grossen Intervallen gehalten.

Eben nach Abschluss der hier berechneten Tabellen erschienen von A.v. Sprecher in Zürich, schon umfangreichere Tabellen, welche die Reductionen auf die Tangente und den Sinus des halben Winkels enthalten. Hier sind schon die Ablesungen in genügend engen Intervallen gehalten, nur die Distanzen gehen von Decimeter zu Decimeter weiter, so dass die Interpolation nicht überall so rasch im Kopfe auszuführen ist. Gerade durch das Erscheinen dieser letzteren Tabellen zeigt sich umso deutlicher das Bedürfnis nach diesem Hilfsmittel in den Laboratorien.

Ein weiterer grosser Vortheil solcher Tabellen besteht in der grösseren Sicherheit gegen Rechenfehler. Bei der Berechnung einzelner Reductionswerthe kann leicht ein bedeutender Rechenfehler unbemerkt bleiben; in schematisch angeordneten Tabellen ist durch die stetige Zuund Abnahme der Differenzen jeder gröbere Rechenfehler ausgeschlossen.

Von dem Gedanken ausgehend, wie viele kostbare Zeit manchem bedeutenden Physiker für wichtige Untersuchungen und die Wissenschaft fördernde Gedanken, erspart werden könnte, entschloss ich mich, den Versuch einer solchen Berechnung von Reductionstabellen zu machen und zwar in einem Umfange, dass dieselben allen Anforderungen, wie sie bei den jetzt gebräuchlichen Messungen in Laboratorien gestellt werden, genügen sollten.

Ich hoffe daher, dass die Mühe und Zeit, welche ich dieser unwissenschaftlichen, schematischen Arbeit gewidmet habe, auf indirectem Wege der Wissenschaft zu Gute kommen und vielen im Laboratorium arbeitenden Physikern und Technikern eine willkommene Unterstützung und Erleichterung bei ihren Untersuchungen bilden wird.

Schliesslich muss ich noch anführen, dass die Anordnung der Tabellen in einer dreisprachigen Ausgabe auf dringendem Wunsche des Herrn Verlegers geschehen ist. Ich ergreife auch an dieser Stelle die Gelegenheit, demselben für alle Mühe und Sorgfalt, welche er auf mein Werk verwendet hat, meinen wärmsten Dank auszusprechen.

Der Verfasser.

contained in this work some tables more extensive than any previous ones containing reductions to the tangent and to the sine of the half angle were published in Zurich by A. v. Sprecher. In these tables the readings are given at sufficiently close intervals, but these have the one drawback, that the distances progress from decimetre to decimetre, so that the interpolation cannot everywhere be easily computed in the head. Their publication proves all the more clearly the want of such an auxiliary in the laboratory.

Another great advantage, to be gained by the use of such tables, is the safe guard which they provide against erroneous computation. In the calculation of single reductions large errors often creep in unperceived, but by substituting systematically arranged tables, serious mistakes are out of the question, owing to the regular increase and decrease of the differences.

Led by the consideration of how much of the valuable time of many physicists might be saved, and devoted instead to important investigations and thoughts for the promotion of science, I resolved to attempt the calculation of a set of Reduction Tables on a scale that would meet all requirements of the present measurements in the laboratory. I hope, therefore, that the time and trouble which I have devoted to this unscientific labour may yet indirectly benefit science, and that the tables may prove a welcome aid in their investigations to many physicists, and draughtsmen.

In conclusion I desire to remark, that the publication of the Tables in three languages has been undertaken at the express wish of the Publisher to whom I take the present opportunity of tendering my best thanks for the great care and pains he has bestowed upon my work.

The Author.

déviations jusqu'à 300 divisions différentes de l'échelle, et qui est également calculée à d'assez grands intervalles.

Précisément au moment où l'on terminait le calcul des tables contenues dans cet ouvrage, A. v. Sprecher publiait à Zurich des tables plus étendues que celles dont nous avons précédemment parlé et qui contiennent les réductions à la tangente et au sinus du demi-angle. Les lectures y sont notées à des intervalles assez rapprochés, mais les distances vont de décimètre en décimètre de sorte que l'interpolation ne peut pas s'effectuer de tête partout aussi promptement. La publication de ces dernières tables prouve plus clairement la nécessité de ces secours auxiliaires dans les laboratoires. La certitude plus grande de ne pas commettre d'erreurs de calcul constitue également un des grands avantages de ces tables. Dans le calcul d'une valeur de réduction, une faute importante peut facilement passer inaperçue; ces tables rangées dans un ordre systématique excluent, par l'addition ou la soustraction des différences, toute erreur importante de calcul.

Je me suis décidé à essayer le calcul des tables de réduction, partant de l'idée qu'elles épargneraient à maints physiciens célèbres un temps précieux qu'ils pourraient consacrer à d'importantes recherches et à des méditations profitables à la science.

J'ai cru nécessaire de donner à ces tables une étendue telle qu'elles puissent répondre à toutes les exigences des mesures actuellement usitées dans les laboratoires,

J'espère que la peine et le temps que m'ont coûté ce travail non scientifique et mécanique serviront indirectement à la science et que cet ouvrage constituera, pour beaucoup de physiciens et de spécialistes travaillant dans les laboratoires, une aide et un allégement agréables dans leurs recherches.

En terminant, je dois encore ajouter que, d'après le pressant désir de l'éditeur, la disposition de ces tables paraît en trois langues. Je saisis ici l'occasion d'exprimer à l'éditeur ma plus vive reconnaissance pour toute la peine et toute la sollicitude qu'il a apportées à mon ouvrage.

L'auteur.

Inhalt.

Seite Vorwort Ш I. Die Gauss - Poggendorff'sche Spiegelablesung VII II. Ausmessung der Dimensionen XI der Aufstellung 1. Die Ablesescala. 2. Die Scalendistanz. 3. Genauigkeit der Methode. III. Correctionen XII 1. Wegen Deckglasdicke. 2. Wegen Deckglaskrümmung. 3. Wegen Spiegeldicke. 4. Wegen Spiegelneigung. 5. Wegen Excentricität des Spiegels. 6. Wegen Spiegelkrümmung. 7. Wegen Schiefe der Scala. IV. Einrichtung und Gebrauch der XXIII Tabellen 1. Reduction auf den Winkel ... 2. Reduction auf die Tangente .. 3. Reduction auf den Sinus 9 4. Der Winkel p in Graden. V. Tabellen. 1. Reduction auf den Winkel 2. Reduction auf die Tangente \$\varphi\$ 23 3. Reduction auf den Sinus 7 **4**5 4. Der Winkel & in Graden 67

Table of Contents.

Page Ш Preface . I. Gauss - Poggendorff's Mirror VII Method II. Measurements for the Adjustment ΧI 1. The Scale. 2. The Distance of the Scale. 3. The Accuracy of the Method. III. Corrections XII 1. For Thickness of the Glass in front of the mirror. 2. For Curvature of the glass in front of the mirror. 3. For Thickness of the Mirror. 4. For Inclination of the Mirror. 5. For Eccentricity of the Mirror. 6. For Curvature of the Mirror. 7. For Obliquity of the Scale. IV. Arrangement and Use of the Tables 1. Reduction to the Angle φ . 2. Reduction to the Tangent φ . 3. Reduction to the Sine $\frac{\psi}{2}$. 4. The Angle φ in Degrees. 1. Reduction to the Angle φ 2. Reduction to the Tangent φ 23 3. Reduction to the Sine $\frac{\varphi}{2}$ 45

4. The Angle φ in Degrees .

67

Table des matières.

Préface	Page III
I. De la méthode du miroir de Gauss-Poggendorff	VII
 II. De la manière de mesurer les dimensions de l'arrangement de tout l'appareil 1. L'échelle. 2. Distance de l'échelle. 3. Exactitude de la méthode. 	ΧI
 III. Corrections	XII
miroir. 5. A cause de l'excentricité du miroir. 6. A cause de la courbure du miroir. 7. A cause de l'obliquité de l'échelle.	
 IV. Disposition et usage des tables Réduction à l'angle φ. Réduction à la tangente φ. Réduction au sinus φ. Angle φ en degrés. 	XXIII
V. Tables. 1. Réduction à l'angle φ	1
2. Réduction à la tangente φ	23
3. Réduction au sinus $\frac{\varphi}{2}$	45 67
4. Angle • en degrés	01

•

I. Die Gauss-Poggendorff'sche Spiegelablesung.

Um diese Tabellen auch solchen, welche noch nicht mit der Anwendung der Gauss-Poggendorff'schen Spiegelablesung vertraut sind, verständlich zu machen, soll bei Erklärung derselben auch die Theorie dieser Methode in Kurze vorangeschickt werden.

Wer sich über genauere Details dieser Methode informiren will, findet dies in der vorzüglichsten Weise in Kohlrausch's "Leitsaden der practischen Physik" § 48. pag. 161. Ferner ist eine ziemlich detaillirte Darstellung enthalten in der "Allgemeinen Enciklopädie der Physik" von Karsten: Bd. XV, Handbuch des Magnetismus von Lamont. Ebenso enthält das Werk von Mascart und Joubert "Leçons sur l'électricité et le magnetisme" Tome II. pag. 7 eine sehr schöne Darstellung.

Diese Methode wurde im wesentlichen zuerst von Poggendorff¹) 1826 angewandt und ein Jahr später unabhängig von demselben von Riese.2) In ihrer jetzigen Gestalt jedoch ist sie erst von Gauss³) ausgebildet und allgemein eingeführt worden.

Sie dient bekanntlich zur Messung kleiner Winkeldrehungen. Man befestigt zu dem Ende nahe an der Drehaxe des Körpers, dessen Winkeldrehung gemessen werden soll, einen Spiegel und zwar so, dass dessen Normale auch Normale zur Drehaxe ist. Nun visirt man aus grösserer Entfernung mit einem Fadenkreuzfernrohre gegen den Spiegel und trachtet in demselben das Bild einer Scala zu erblicken. die knapp über dem Fernrohre, senkrecht zu demselben und auch senkrecht zur Drehaxe des Körpers befestigt ist.

Das Fadenkreuz im Fernrohre wird so gedreht, dass einer der Fäden mit der Drehaxe des Körpers parallel läuft, dann ist der andere parallel mit dem Scalenbilde.

In order to render the following tables intelligible also to those who are not acquainted with Gauss-Poggendorff's method of taking readings, a short explanation of the theory of the method is subjoined by way of introduction.

Students who wish to enter more thoroughly into all the details of the mirror method will do well to consult Kohlrausch's «Leitfaden der praktischen Physik» § 48, p. 161. Detailed accounts of the mirror method are also contained in the «Encyclopädie der Physik» by Karsten. Vol. XV; and in the «Handbuch des Magnetismus» by Lamont. An excellent description is likewise to be found in Mascart's & Joubert's «Lecons sur l'électricité et le Magnetisme», Vol. II, p. 7.

This method was first employed by Poggendorff¹) in 1826, and in the following year, independently of him by Riese²).

In its present form, however, it was first worked out and generally introduced by Gauss⁸).

This method is employed, it is known. for the measurement of small angular rotations. For this purpose, a mirror is fixed to the rotatory axis of the object, whose angular rotations are to be measured, in such a manner, that the normal to the mirror it also normal to the rotatory axis. It is now necessary to sight from a considerable distance through a telescope provided with cross wires at the mirror, in which is to be seen the image of a scale placed just above the telescope perpendicular to it, and also perpendicular to the rotatory axis of the body.

The cross-wires are turned till one of the m becomes parallel with the axis of the rotating object, and the other parallel with the image of the scale. If the central division of the scale just above the teles-

I. De la méthode du miroir de Gauss-Poggendorff.

Afin de rendre ces tables intelligibles même pour les personnes qui ne sont pas familiarisées lavec l'usage de la méthode du miroir de Gauss-Poggendorff, leur explication doit être précédée d'un bref exposé de la théorie de cette méthode.

Ceux qui désireraient avoir sur elle des détails plus précis les trouveront parfaitement traités dans le «Leifaden der practischen Physik» de Kohlrausch § 48, page 161. Le tome XV de l'«Allgemeinen Enciclopoedie der Physik» de Karsten, [Handbuch des Magnetismus, de Lamont], contient aussi une exposition assez détaillée de cette méthode.

On peut citer également l'ouvrage de Mascart et Joubert «Lecons sur l'électricité et le magnétisme», tome II, page 7, qui en contient une très-belle description.

Poggendorff1) employa le premier en 1826, cette méthode dans ce qu'elle a d'essentiel; un an plus tard, Riese³) l'employa également, mais indépendamment de Poggendorff. Toutefois, c'est Gauss seul qui l'a perfectionnée, généralisée et amenée à son état actuel. On sait qu'elle sert à mesurer les petits mouvements rotatoires.

À cette fin, on fixe, près de l'axe de rotation du corps dont on veut mesurer le mouvement rotatoire, un miroir dont la normale soit également celle de l'axe de rotation.

Avec une lunette à réticules, on vise alors le miroir à une assez grande distance et l'on tâche d'y apercevoir l'image d'une échelle fixée juste au-dessus de la lunette et perpendiculairement à celle-ci ainsi qu'à l'axe de rotation du corps.

Les réticules de la lunette doivent être tournés de telle sorte que l'un d'eux soit parallèle à l'axe de rotation du corps; l'autre est alors parallèle à l'image de l'échelle.

I. Gauss-Poggendorff's Mirror Method.

¹⁾ Pogg. Ann. VII. 121. 1896.

Pogg. Ann. IX. 97, 1828.
 Götting. Gel. Anz. 1888. No. 205-207.

Gauss und Weber. Result. aus den Beob. des magnet. Ver. 1886. S. 6. 18.

Ist d nicht so gross, dass man bereits mit den ersten zwei Gliedern der Reihe die gewünschte Genauigkeit erreicht, so ist es meist kürzer nach der direkten Formel (1. zu rechnen.

Bei vielen Messungen ist es oft nur notwendig aus den abgelesenen Scalenausschlägen Grössen abzuleiten, die dem Winkel φ oder einer trigonometrischen Funktion desselben proportional sind.

Ist d so gross gegen n, dass die ersten zwei Glieder der obigen Reihenentwickrungen genügen, so ist:

genugen, so ist:

$$2d \varphi = n - \frac{1}{3} \frac{n^3}{d^2}$$

$$2d tg \varphi = n - \frac{1}{4} \frac{n^3}{d^2}$$

$$2d \sin \varphi = n - \frac{3}{8} \frac{n^3}{d^2}$$

$$4d \sin \frac{\varphi}{2} = n - \frac{11}{32} \frac{n^3}{d^2}$$

Man hat also von dem Scalenausschlage n, resp. $\frac{1}{8}$, $\frac{1}{4}$, $\frac{3}{8}$ oder $\frac{11}{32}$ $\frac{n^3}{d^2}$ abzuziehen, um eine dem Bogen, der Tangente, dem Sinus oder dem Sinus des halben Winkels proportionale Grösse zu erhalten.

Diese Näherungsformeln (6. sind jedoch mit einer gewissen Vorsicht zu gebrauchen, je nach dem Genauigkeitsgrade, welchen man anstrebt.

Liest man die Zehntel der Theilung an der Scala sicher ab, so will man auch bei der Reduction die Zehntel genau haben. Da ferner im Mittelwerthe aus einem Beobachtungssatze bereits die Hundertstel eine gewisse Berechtigung besitzen, so soll die Reductionszahl selbst wenigstens auf ein halbes Zehntel genau sein.

Behält man bei den Näherungsformeln nurdaszweiteGliedbei, sodarfman höchstens bis zu Winkeln von ungefähr 4:5° gehen.

Um an etwas extremeren Beispielen zu zeigen, wie illusorisch oft die Angabe der Hundertstel ist, wenn man schliesslich mit den Näherungsformeln reducirt, sollen in nachfolgender Tabelle den genäherten Werthen der Reduction auf den Winkel, die direct nach Formel (1. berechneten gegenüber gestellt werden: Should d be not large enough to enable one to attain the requisite accuracy with the first two terms of the series, it is generally the shorter method to calculate by the direct formula (1.

For many measurements it is only necessary to deduce from the scale readings quantities which are proportional to the angle φ or to one of its trigonometrical functions.

Is d so large in comparison with n that the first two terms of the series suffice, then:

$$2 d \varphi = n - \frac{1}{3} \frac{n^3}{d^2}$$

$$2 d tg \varphi = n - \frac{1}{4} \frac{n^3}{d^2}$$

$$2 d \sin \varphi = n - \frac{3}{8} \frac{n^3}{d^2}$$

$$4 d \sin \frac{\varphi}{2} = n - \frac{11}{32} \frac{n^3}{d^2}$$
(6.

Therefore $\frac{1}{8}$, $\frac{1}{4}$, $\frac{1}{8}$ or $\frac{11}{32} \frac{n^3}{d^2}$ must be subtracted from the scale readings n, in order to obtain a quantity proportional to the arc, the tangent, the sine or to the sine of the half angle respectively. These approximate formulae (6. are to be used with caution according to the required degree of accuracy. If the tenths on the graduation of the scale have been read off exactly, it will also be desirable that the tenths after the reduction be exact. Moreover, as in the mean value from a series of observations even the hundredths possess a certain importance, also the reduced value itself should at least be accurate within half a tenth. If in the approximate formula only the second term is reserved, angles must not exceed about 4.5 degrees. In order to illustrate by rather extreme examples, how illusory the estimation of the hundredths often is, when finally reduced by the approximate formulae, the values of the reduction to the angle obtained by these formulae are in the following table placed side by side with those calculated directly by formula (1.

Lorsque d n'est pas assez grand pour que les deux premiers termes suffisent pour obtenir l'exactitude souhaitée, il est presque toujours plus court de calculer d'après la formule directe (1.

Dans plusieurs mesures, il suffit souvent de déduire des déviations de l'échelle des quantités proportionnelles à l'angle φ ou à l'une de ses fonctions trigonométriques.

Lorsque d est assez grand par rapport à n pour que les deux premiers termes du développement progressif suffisent, on a:

$$2d \varphi = n - \frac{1}{3} \frac{n^3}{d^2}$$

$$2d tg \varphi = n - \frac{1}{4} \frac{n^3}{d^3}$$

$$2 d \sin \varphi = n - \frac{3}{8} \frac{n^3}{d^2}$$

$$4 d \sin \frac{\varphi}{2} = n - \frac{11}{32} \frac{n^3}{d^2}$$

$$\dots (6.$$

Il faut alors, de l'indication n de l'échelle, soustraire $\frac{1}{3}$, $\frac{1}{4}$, $\frac{3}{8}$ ou $\frac{11}{32}$ de $\frac{n^3}{d^2}$ afin d'obtenir une grandeur proportionnelle à l'arc, à la tangente, au sinus ou au sinus du demi-angle.

Il nefaut, toutefois, employer ces formules approximatives (6 qu'avec une certaine réserve, selon le degré de précision que l'on désire.

Si l'échelle indique exactement des dixièmes de division, ces dixièmes doivent aussi figurer exactement dans la réduction.

Les centièmes des valeurs moyennes observées possédant, de plus, une certaine précision, le chiffre réduit doit être aussi exact à un demi-dixième près.

Si, dans ces formules approximatives, on ne conserve que le deuxième terme, on ne doit pas dépasser des angles d'environ 45 degrés.

Afin de montrer par des exemples un peu extrêmes combien l'emploi des centièmes est souvent illusoire quand on ne réduit qu'à l'aide des formules d'approximation, la table suivante donne la comparaison entre les valeurs approchées de la réduction à l'angle et celles calculées directement d'après la formule (1.

Abgelesener Scalen- ausschlag [Readings of the Scale] [Déviations lues sur l'échelle] n	Scalendistanz [Distances of the Scale] [Distance de l'échelle] d	Nüherungs- formel [Approximate formula] [Formules approximatives] $\nu' = \frac{1}{3} \frac{n^3}{d^2}$	Genaue Formel [Accurate formula] [Formules exactes] v = n - 2d q	Differenz [Differences] [Differences] y' — y	Fehler in Procenten [Percentage Error] [Erreurs dans le pour-cent]
500	4000 mm	2·61	2·58	0·03	0.01 °/ ₀
500	3000 mm	4·63	4·55	0·08	0.02 °/ ₀
500	2000 mm	10·42	10·04	0·38	0.08 °/ ₀
500	1500 mm	18·55	17·37	1·18	0.24 °/ ₀
500	1000 mm	41·67	36·35	5·32	1.06 °/ ₀

Es sind also kaum bei einer Scalendistanz von drei Metern beim grössten einseitigen Ausschlage mehr die Zehntel nach der Näherungsformel genau.

II. Ausmessung der Dimensionen der Aufstellung.

1.) Die Ablesescala.

Man kann die Ablesescala selbst als Maassstab benützen und mit derselben alle übrigen Längen ausdrücken. Meist ist es jedoch gebräuchlich die vorkommenden Distanzen in Millimetern auszudrücken. Man vergleicht daher die Scala, die ohnedies meist in Millimeter getheilt ist mit einem Normalmaassstabe.

Nehmen dabei die M Scalentheile, in welche die Scala getheilt ist, eine Länge von N Millimetern ein, so ist jede Ablesung n mit $\frac{N}{M}$ zu multipliciren, um sie in Millimetern auszudrücken.

2.) Die Scalendistanz.

Legt man durch die Ablesescala, welche senkrecht zur Visur des Fernrohres gedacht ist, eine verticale Ebene, so ist unter der Scalendistanz der senkrechte Abstand zu verstehen, welchen diese Ebene von der zu ihr parallelen Spiegelebene besitzt.

Diese Distanz kann wieder direct mit der Ablesescala ausgemessen werden oder, wenn man dieselbe im Metermaasse ausdrücken will, mit einem Messbande. Will man die Scalenausschläge nur auf proportionale Grössen reduciren, also nur Correctionsgrössen rechnen, so ist bei etwas grösserer Scalendistanz die Ausmessung blos auf Centimter genau notwendig. Hat man jedoch einen absoluten Werth zu rechnen, dann ist mit grösserer Sorgfalt vorzugehen. Man wendet da Distanzlatten an, die man knapp an dem Mittelstriche der Scala und dem Aufhängefaden des Spiegels vorüberführt. Dann werden durch Visuren oder herabhängende Lothe Marken auf der Latte gemacht, die dann mit einem Normalmaassstabe ausgemessen werden.1)

3.) Obwohl die Genauigkeit der Methode³) von der Aufstellung unabhängig ist und nur durch das Fernrohr With a scale distance of 3 metres, it will thus be seen that, reduced by the approximate formulae, the tenths are barely accurate in case of the greatest deflection to one side measurable on the scale,

II. Measurement for the Adjustment.

1.) The scale.

The scale may itself be used as a measure and all other lengths may be expressed in terms of it. It is usual, however, to express the distances in millimetres. The scale, which is though generally divided into millimetres, may be compared with a standard measure.

If it is found that M division of the scale have a length N millimetres, every reading, n must be multiplied by $\frac{N}{M^2}$ in order to be expressed in millimetres.

2.) The distance of the scale.

If a vertical plane be drawn through the scale which is supposed to be perpendicular to the line of vision of the telescope, then by the distance of the scale is meant the perpendicular distance from this plane to the parallel plane of the mirror. - This distance again may be measured either with the scale itself, or, if it be desired to express it in metres, by means of a tape measure. If the readings of the scale are only to be reduced to proportional quantities, that is, if corrections are alone to be calculated, the measurement, provided the scale be placed at a reasonable distance, need only be taken in centimetres. If however, an absolute value is to be calculated it is necessary to proceed more carefully. Straight poles or sticks are used in this case which are made to pass close by the middle division of the scale and the suspension fibre of the mirror. Then, either by sighting or by means of plumb lines, marks are made on the poles whose distance is then measured by a standard measure.1)

3.) Although the accuracy of the method⁹) is not dependent on the adjustment, but only on the telescope and

Donc, lorsque l'échelle est éloignée de trois mêtres et qu'on observe la plus grande déviation d'un seul côté, les dixièmes obtenus d'après les formules d'approximation sont à peine exacts.

II. Manière de mesurer les dimensions de l'arrangement de tout l'appareil.

1.) L'échelle.

On peut se servir de l'échelle elle-même pour mesurer toutes les autres longueurs. Il est pourtant d'usage d'énoncer toutes les distances en millimètres. On compare, par conséquent l'échelle qui, du reste, est presque toujours divisée en millimètres, avec un étalon du mètre.

Admettons que les M divisions en qui est partagée l'échelle aient une longueur de N millimètres; chaque lecture n devra être alors multipliée par $\frac{N}{M}$ afin d'être exprimée en millimètres.

2.) Distance de l'échelle.

Si par l'échelle, qui est supposée perpendiculaire à la ligne de visée de la lunette, on mêne un plan vertical, la distance de l'échelle est représentée par l'écart perpendiculaire entre ce plan et son parallèle le plan du miroir.

Cette distance peut être de nouveau mesurée directement avec l'échelle, ou, si l'on veut l'exprimer en mesure métrique, avec une mesure en ruban.

On ne désire quelquefois réduire les déviations de l'échelle qu'à des grandeurs proportionnelles, c'est à dire ne calculer que des grandeurs de correction; dans ce cas, la mesure n'a besoin que d'être exactement exprimée en centimètres lorsque la distance à laquelle l'échelle est placée est assez grande. Toutefois, quand on a à calculer une valeur absolue, il faut procéder avec une plus grande attention.

On fixe une longue règle tout près du trait médian de division de l'échelle ainsi que du fil auquel est suspendu le miroir. Ensuite, par des visées ou au moyen de fils à plomb, on fait sur la règle des marques qui sont alors mesurées à l'aide d'un étalon.¹)

3.) Quoique l'exactitude de la Methode?) soit indépendante de l'arrange-

¹⁾ Näheres hierüber findet sich in F. und W. Kohlrausch's Abhandlung "Das electrische Aequivalent des Silbers". Wiedem. Ann. Bd. 17. pag. 8

⁷⁾ Mascart und Joubert, "Lehrbuch der Electricität und des Magnetismus" § 667.

¹⁾ Further information on this subject is found in F and W Kohlrausch's article: "Das elektrotechnische Aequivalent des Silbers". Widem. Ann. Bd. 17, pag. 8.

^{*)} Mascart and Joubert "Lehrbuch der Elektricität und des Magnetismus" § 667.

¹⁾ On trouve de plus amples détails à ce sujet dans le traité de F. et W. Kohlrausch: «das electrochemische aequivalent des Silbers». Wiedem. Ann. Bd 17. page 8.

^{*)} Mascart et Joubert. Leçons sur l'électricité et el magnetisme. § 667.

und die Dimensionen des Spiegels bedingt ist, so empfiehlt es sich dennoch aus anderen Gründen gewisse Dimensionen in der Aufstellung beizubehalten.

Je nach dem Grade der Vergrösserung wird man immer trachten sich soweit vom Spiegel aufzustellen, dass die Theilstriche der Scala auch bei den grössten Ausschlägen deutlich bleiben.

In manchen Fällen, besonders bei starker Vergrösserung des Fernrohres und entsprechend grossem und gutem Spiegel, empfiehlt es sich, die Scala vom Fernrohre zu trennen und letzteres dem Spiegel zu nähern, während man erstere von demselben entfernt. Man kann dadurch gleiche Grösse des Scalenbildes bei verschieden grossen Scalendistanzen erhalten.

III. Correctionen.1)

Ist die Aufstellung mehr von dem Schema Fig. 1. abweichend oder ist andererseits eine grosse Genauigkeit, besonders bei Beobachtungen absoluter Werthe gewünscht, so kommen folgende Correctionen in Betracht.

1. Wegen Deckglasdicke.

Hat die Visirlinie, welche vom Spiegel zur Scala geht, Glasplatten zu passiren, so ist zu beachten, dass jeder Lichtstrahl, the size of the mirror, still on other grounds certain dimensions in the adjustment should be observed. One must always endeavour, according to the degree of magnification to place the telescope and scale at such a distance from the mirror, that even the outermost divisions of the scale are perfectly distinct. In many cases, especially when a strong magnifying telescope is used, together with a correspondingly large and perfect mirror. it is advantageous to separate the scale from the telescope, moving the latter nearer to the mirror and the former farther from it. By this means an equally large image of the scale can be obtained at various distances from the mirror.

III. Corrections.1)

If the adjustment departs to a palpable extent from the plane given in Fig. 1 or, if, on the other hand, a greater accuracy is desired especially where absolute values are required, the following corrections must be made.

1. For thickness of the glass in front of the mirror.

If the line of vision in passing from the mirror to the scale has to part through

ment et ne dépende que de la lunette et des dimensions du miroir, il y a, cependant, pour d'autres motifs, certaines dimensions qu'il est bon d'observer dans la disposition de l'appareil.

D'après le degré du grossissement on doit touiques effetser de se placer à une

D'après le degré du grossissement on doit toujours tâcher de se placer à une distance du miroir telle que les traits de division de l'échelle restent distincts même dans les plus grandes déviations.

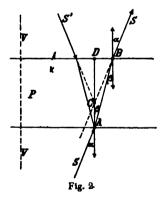
En certains cas, et principalement dans celui d'un fort grossissement de la lunette et d'un miroir suffisamment grand et bon, on recommande de séparer l'échelle de la lunette et de rapprocher celle-ci du miroir tandis qu'on en éloigne celle-là. Il est possible par ce moyen d'obtenir des images de l'échelle d'égale grandeur à des distances différemment grandes de l'échelle.

III. Corrections.1)

Lorsque l'arrangement de l'appareil diffère sensiblement du modèle donné dans la figure 1, ou bien quand on désire une grande précision, principalement dans les observations dont la valeur doit être absolue, il faut tenir compte des corrections suivantes.

1. Touchant l'épaisseur de la lame de verre.

Lorsque la ligne de visée, qui va du miroir à l'échelle, doit passer à travers



welcher schief eine planparallele Platte durchsetzt, eine zu seiner Anfangsrichtung parallele Verschiebung erleidet. Er scheint glass plates, it is to be remembered that every ray of light which traverses obliquely a glass plate with parallel sides des lames de verre, il faut tenir compte de ceci: chaque rayon lumineux qui traverse obliquement une lame à plans

¹) Die hier angeführten Correctionen sind sämtliche bis auf No. 5 und 7 in einer Abhandlung von F. Kohlrausch "Ueber die Correctionen bei einer Winkelmessung mit Spiegel und Scala" Wiedem. Ann. Bd. 81 pag. 95. enthalten und Ableitungen dazu gegeben. Correction 2 und die zweite Hälfte von 6 (Bestimmung von 7) sind hier auch darnach wieder gegeben. Correction 4 und 7 verdanke ich einer privaten Mittheilung meines Onkels Prof. F. Lippich in Prag. Die übrigen Correctionen glaubte ich in der hier gegebenen Weise dem populären Charakter dieser Erläuterungen zu den Tabellen entsprechender.

[&]quot;) The corrections here given are with the exception of Nos 5 and 7 contained together with their deduction in a treatise by J. Kohlrausch "Ueber die Correctionen bei einer Winkelmessung mit Spiegel und Scala" Wiedem. Ann. Vol. 81 pag. 95. Also Correction No 2 and the second half of No. 6 (Determination of r) are taken from the same source. I am indebted for corrections Nos 4 and 7 to a private communication of my uncle Prof. F. Lippich in Prague. The here given form of the other corrections I believe to be more consistent with the popular character of the explanations given with the following Tables.

¹⁾ Toutes les corrections citées ici sont contenues, excepté les Nos. 5 et 7, dans un traité de F. Kohlrausch: «Ueber die Correctionen bei einer Winkelmessung mit Spiegel und Scala» Wiedem. Ann. Bd. 81 pag. 95, ainsi que leurs développements. Le développement de la correction 2, ainsi que de la deuxième moitié de la correction 6 (détermination de r) ont également la même provenance. Je suis redevable du développement des corrections 4 et 7 à une communication particulière de mon oncle. Mr. F. Lippich. professeur à Prague. Pour les autres corrections, j'ai cru qu'elles seraient, telles qu'elles sont, plus conformes au caractère vulgarisateur des explications de ces tables.

also nicht aus einer Entfernung d auf die Scala zu treffen, sondern aus einer etwas geringeren.

Ist Fig. 2. P die Glasplatte von der Dicke p, V die Verbindungslinie von Spiegel und mittelstem Scalentheile, so sei S ein am Spiegel reflectirter Lichtstrahl, der gegen die Scala gerichtet ist.

Er treffe in A unter dem Winkel α auf die Platte, dann wird er unter dem Winkel β in derselben zum Lothe gebrochen. In B verlässt er die Platte wieder, indem er unter dem Winkel α austritt.

Verlängert man seine Richtung über B nach Rückwärts, bis er die Plattennormale AD in C trifft, so ist AC=x die Parallelverschiebung, welche der Strahl S in der Richtung V erleidet.

Aus Fig. 3 ist ersichtlich, dass:

$$AD tg B = CD tg \alpha$$

oder:

$$p tg \beta = (p - x) tg \alpha$$

daher:

$$\frac{p}{p-x}=\frac{tg\ \alpha}{tg\ \beta}$$

Da die Winkel α und β hier stets klein sind, so kann statt $tg \alpha/tg \beta$ genügend genau gesetzt werden: $\sin \alpha/\sin \beta = n$ wo n den Brechungsexponenten der Glasplatte bedeutet. Es ist daher:

$$x = \frac{n-1}{n} p \qquad \dots \qquad (7.$$

constant für alle Strahlen S, und die aus der Platte tretenden Strahlen verhalten sich grade so, als würden sie von einem Spiegel reflectirt, der um z der Platte näher liegt.

n kann man ungefähr zu 3/2 annehmen, so dass:

$$x = \frac{p}{3}$$

wird. Man hat also ¹/₃ der Plattendicke von der Scalendistanz abzuziehen.

2. Wegen Deckglaskrummung.

Sind die Flächen eines Deckglases nicht ganz plan, so kann auch hieraus eine Correction entspringen, welche um so grösser ist, je weiter das Deckglas vom Spiegel entfernt ist.

f sei die Brennweite des Deckglases, welche positiv oder negativ zu nehmen ist, je nachdem das Deckglas als Sammeloder Zerstreuungslinse wirkt. e sei der suffers a displacement parallel to its initial direction. — It does not therefore appear to reach the scale from a distance d_0 but from a lesser distance.

Let P be the plate of glass of thicknes s ρ , V the line connecting the mirror and the central division of the scale. Then let S be a ray of light reflected on the scale by the mirror and suppose A to be the point where it enters the glass at the angle α ; then it will be refracted in the latter at the angle β to the perpendicular, and at the point B it emerges from the glass at the angle α . — Extending it in the opposite direction beyond B, it will meet AD, the normal to the glass at a point C; then AC = x is the parallel displacement to which the ray S is subjected in the direction V.

From Fig. 3 it will be seen that:

AD
$$tg \beta = CD tg \alpha$$

Ωľ

$$p tg \beta = (p - x) tg a$$

therefore:

$$\frac{p}{p-x} = \frac{tg \, \alpha}{tg \, \beta}$$

As the angles α and β are here always small, for $\lg \alpha/\lg \beta$ can be placed with sufficient accuracy: $\sin \alpha/\sin \beta = n$ where n is the index of refraction of the glass:

$$\mathbf{z} = \frac{n-1}{n} p \quad \dots \quad (7.$$

is constant for all rays S, and the rays emerging from the glass are therefore to be identified with rays reflected from a mirror nearer to the plate by the distance x.

n can be assumed equal to nearly $\frac{3}{2}$ so that:

$$z = \frac{p}{3}$$

Therefore 1/3 of the thickness of the glass must be subtracted from the distance of the scale.

2. For curvature of the glass in front of the mirror.

If the surfaces of the glass in front of the mirror are not quite plane, a correction may arise therefrom, which becomes greater, the further the glass is from the mirror.

Let f be the focal distance of the glass, which is to be taken positive or negative according as the glass acts at a convergent

parallèles éprouve une déviation parallèle à sa direction initiale.

Ce rayon semble alors rencontrer l'échelle non à une distance d, mais à une distance un peu moindre.

Dans la figure 2, P représente une lame de verre de l'épaisseur p; V la ligne de jonction entre le miroir et le point médian de division de l'échelle, et S un rayon lumineux réfléchi par le miroir et dirigé vers l'échelle.

Ce rayon arrivant en A sur la lame, sons l'angle α , y est diffracté vers la normale en formant avec celle-ci l'angle β .

Si en B on prolonge en arrière la direction de ce rayon jusqu'à ce qu'il arrive en G à la normale AD de la lame, AG = x est la déviation parallèle qui subit le rayon S dans la direction V.

Il est évident, d'après la figure 3, que:

AD
$$tg \beta = GD tg \alpha$$

ou bien

$$p tg \beta = (p - z) tg \alpha$$

d'où:

$$\frac{p}{p-x} = \frac{tg \alpha}{te \beta}$$

Les angles α et β étant ici toujours petits, on peut remplacer tg α/tg β , avec une précision suffisante, par $\sin \alpha/\sin \beta = n$ où n représente l'indice de réfraction de la lame de verre. Il vient de là la formule:

$$\mathbf{x} = \frac{n-1}{n} p \cdot \cdot \cdot \cdot (7.$$

qui est constante pour tous les rayons S; tous les rayons qui sortent de la lame se comportent exactement comme s'ils étaient réfléchis par un miroir qui serait plus rapproché de la lame d'une distance x.

On peut admettre que n ait à peu près la valeur ⁸/₂, de sorte que:

$$x = \frac{p}{8}$$

On a donc ¹/₃ de l'épaisseur de la lame à soustraire de la distance de l'échelle.

2. Touchant la courbure de la lame.

Lorsque les faces d'une lame ne sont pas exactement planes, cela peut donner également lieu à une correction qui est d'autant plus grande que la lame est plus éloignée du miroir.

Soit f la distance focale de la lame, qui doit être prise positivement ou négativement selon que la lame a l'effet d'une butille convexe ou d'une butille concave. Abstand des Deckglases vom Spiegel. Spiegelnormale und Axe des Deckglases sollen in der Ruhelage zusammenfallen, respective in derselben Verticalebene liegen.

In Figur 3 stellt s den in O drehbaren Spiegel, DD' das Deckglas in der Entfernung OD = e und SS' die Scala in der Entfernung $O\dot{S} = d$ vom Spiegel dar. In der Ruhelage wird ein Centralstrahl vom Spiegel wieder in sich durch das Deckglas zurückreflectirt. Ist der Spiegel um den Winkel φ gedreht, so wird der Strahl um $2\varphi = \alpha$ gedreht zurückgeworfen. Er trifft also das Deckglas im Abstande $e\alpha = h$ von seinem Mittelpunkte.

or divergent lens. Let e be the distance of the glass from the mirror. In the position of rest suppose the normal to the mirror and the axis of the glass over it to coincide with one another or lie in the same vertical plane.

In Fig. 3 s shows the mirror turning in O, DD' the glass over the mirror at the distance OD = e, and SS' the scale at the distance OS = d from the mirror. In the position of rest a central ray will be reflected back on itself from the mirror through the glass. If the mirror is turned through the angle φ the ray will be reflected at an angle $2\varphi = \alpha$. It therefore

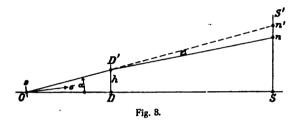
Soit e la distance entre la lame et le miroir.

La normale du miroir et l'axe de la lame doivent coïncider à l'état de repos, c'est à dire être dans le meme plan vertical.

Dans la figure 3, s représente le miroir pouvant tourner en O, DD' la lame éloignée du miroir de OD = e et SS' l'échelle éloignée du miroir de OS = d.

A l'état de repos, un rayon central venant du miroir est réfléchi en lui-même à travers la lame.

Si le miroir a tourné de l'angle φ , le rayon est réfléchi de $2 \varphi = \alpha$. Il rencontre alors la lame à une distance $e \alpha = h$ du



Stellt nun das Deckglas eine Linse von der Brennweite f dar, so wird der Strahl etwas abgelenkt werden, und zwar so, als ob er, wenn O den Gegenstand repräsentirt, aus dem zugehörigen Bildpunkte käme. Heisst die Bildweite b, so ist:

$$\frac{1}{f} = \frac{1}{e} + \frac{1}{b}$$

Es ist daher:

$$b = \frac{fe}{f - e}$$

Bildet dieser Strahl, welcher aus dem Bildpunkte in der Entfernung b von dem Deckglase kommt, mit der Richtung OS den Winkel β , so ist:

$$\alpha - \beta = \varepsilon$$

der Winkel, um welchen der am Spiegel reflectirte Strahl durch das Deckglas abgelenkt wurde.

Es ist:

$$\alpha = \frac{h}{\epsilon}$$
 und: $\beta = \frac{h}{b} = \frac{h(f-\epsilon)}{f\epsilon}$

daraus folgt:

$$\alpha - \beta = \frac{h}{f}$$

oder:

$$s = \frac{\alpha e}{f}$$

intersects the glass at the distance $\alpha e = h$ from its centre.

Now if the glass is a lens with the focal distance f, the ray will be somewhat deflected and in such a way as if it came from the image of the object o. Let b be the distance of the image, then:

$$\frac{1}{f} = \frac{1}{e} + \frac{1}{b}$$

Therefore:

$$b = \frac{fe}{f - e}$$

If the ray, proceeding from the point of the image at the distance b from the glass form with the direction OS the angle β , then:

$$\alpha - \beta = \epsilon$$

the angle at which the ray reflected from the mirror is deflected by the glass.

Let

$$\alpha = \frac{h}{e}$$
 and $\beta = \frac{h}{b} = \frac{h(f-e)}{fe}$

then:

$$\alpha - \beta = \frac{h}{f}$$

or:

$$\epsilon = \frac{\alpha \, e}{f}$$

centre de celle-ci. Si l'on admet que la lame soit une lentille dont la distance focale est f, le rayon sera un peu diffracté; si O représente l'objet, cette diffraction sera la même que si le rayon venait du lieu de l'image du point rayonnant correspondant à O. Soit b l'éloignement de l'image, on a:

$$\frac{1}{f} = \frac{1}{e} + \frac{1}{b}$$

D'où:

$$b = \frac{fe}{f - e}$$

Si ce rayon, qui arrive du lieu de l'image du point rayonnant à la distance b de la lame, fait avec la direction OS l'angle β ,

$$\alpha - \beta = \epsilon$$

est l'angle dont le rayon réfléchi par le miroir est diffracté en passant par la lame,

On a:

$$\alpha = \frac{h}{\epsilon} \operatorname{et} \beta = \frac{h}{b} = \frac{h(f-\epsilon)}{f\epsilon}$$

d'où il s'en suit:

$$\alpha - \beta = \frac{h}{f}$$

ou

$$\epsilon = \frac{\alpha e}{f}$$

Ohne Deckglas würde der Scalenausschlag $2\phi d$ sein, durch das Deckglas wird er um:

$$\varepsilon (d-e) = \frac{2\phi e}{f} (d-e)$$

verkleinert.

Dies wäre das Stück nn'; abgelesen wurde der Scalenausschlag n, es ist daher:

$$n = 2\varphi \ d - \frac{2\varphi \ e}{f} (d - e)$$

daraus folgt:

$$2 \varphi = \frac{n}{d - e^{\frac{d}{f}}}$$

Es ist also statt der gemessenen Scalendistanz d, einzuführen die Distanz:

$$d'=d-e^{\frac{d-e}{f}} \cdot \cdot \cdot \cdot \cdot (8.$$

Bestimmung der Brennweite f. — Ein Fernrohr wird auf einen Maasstab mit vertikalen Theilstrichen, ohne Parallaxe eingestellt. Der Abstand des Maassstabes vom Objectiv sei = L. Nun wird das Deckglas in derjenigen Lage, welche dasselbe am Instrumente hat, dicht vor das Objectiv gebracht. Der Abstand, welchen jetzt der Maassstab vom Fernrohrobjectiv haben muss, damit die Parallaxe verschwindet, sei L'. Dann ist offenbar:

$$\frac{1}{f} = \frac{1}{L}i - \frac{1}{L}$$

also:

$$f = \frac{LL'}{L - L'}$$

3. Wegen Spiegeldicke.

Bei Metallspiegeln oder an der Vorderseite versilberten Glasspiegeln, ist diese spiegelnde Fläche auch wirklich die Stelle, auf welcher der Scheitel des zu messenden Winkels 2\(\textit{g}\) liegt. Man hat also als zugehörige Scalendistanz bis zur spiegelnden Fläche zu messen. Ist der Spiegel jedoch aus Glas und die Rückseite spiegelnd, so liegt diese spiegelnde Fläche wegen der Brechung scheinbar etwas näher an der vorderen Glasfläche, so dass statt der wirklichen Spiegeldicke seine sogenannte optische Dicke zur gemessenen Scalendistanz hinzuzufügen ist.

Stellt in Figur 3 jetzt P den Spiegel dar und sei bei A die spiegelnde Fläche, so wird ein unter dem Winkel α auffallen-

If the glass were not there the scale reading would be $2 \varphi d$, taken through the glass it is diminished by:

$$\epsilon(d-\epsilon) = \frac{2 \varphi \epsilon}{f} (d-\epsilon)$$

This would be the piece nn'; the actual reading was however n; therefore:

$$n = 2 \varphi d - \frac{2 \varphi e}{f} (d - e)$$

consequently:

$$2\varphi = \frac{n}{d - e^{\frac{d - e}{f}}}$$

Thus instead of the measured distance d, there must be introduced the distance:

$$d'=d-e\frac{d-e}{f}\cdot\ldots\cdot(8.$$

Determination of the focal distance f.— A telescope is focussed on a scale with vertical graduations without parallax. Let the distance of the scale from the objective be L. Now the glass plate in front of the mirror is placed just in front of the objective of the telescope in the same position that it has on the instrument. Let L' be the distance from the objective at which the scale must now be placed in order to make the parallax vanish. Then plainly:

$$\frac{1}{f} = \frac{1}{L'} - \frac{1}{L}$$

therefore:

$$f = \frac{LL'}{L - L'}$$

3. For Thickness of the Mirror.

With metal mirrors, or mirrors silvered on their front side, the reflecting surface is also the place where the vertex of the angle 2φ to be measured lies. The distance of the scale is therefore to be measured to this reflecting surface. — If the mirror, however, is of glass, and the reflection takes place from the back side of it, then this reflecting surface lies apparently a little nearer to the front surface on account of the refraction, so that instead of the actual thickness of the mirror its so-called optical thickness is to be added to the measured distance of the scale.

In Fig. 2 let P be the mirror and A the reflecting surface; then the ray S incident at the angle α will be refracted to

Sans la lame, la déviation de l'échelle serait $2 \varphi d$; elle doit être diminuée de:

$$\epsilon (d-e) = \frac{2 \varphi e}{f} (d-e)$$

à cause de la lame.

Dans le cas qui nous occupe, nn, serait la longueur de cette diminution, et n est la déviation lue sur l'échelle; de là vient:

$$n=2 \varphi d - \frac{2 \varphi \epsilon}{f} (d-\epsilon)$$

d'où il suit:

$$2\varphi = \frac{n}{d - e^{\frac{d - e}{f}}}$$

Par conséquent, il faut, au lieu de la mesure de la distance d de l'échelle, introduire la distance:

$$d'=d-e\frac{d-e}{f} \ldots (8.$$

Détermination de la distance focale f. On règle une lunette braquée sur une échelle à traits verticaux de division et sans parallaxe. Soit L la distance de l'échelle à l'objectif. On place alors tout près de l'objectif et devant lui la lame en lui donnant la même position qu'elle occupe dans l'instrument.

Soit L' la distance qui doit séparer l'échelle de l'objectif afin que la parallaxe disparaisse. Il est alors évident que

$$\frac{1}{f} = \frac{1}{L'} - \frac{1}{L}$$

par conséquent:

$$f = \frac{LL'}{L - L'}$$

3. A propos de l'épaisseur du miroir.

Dans les miroirs métalliques ou à la partie autérieure des miroirs de verre argenté, cette surface réfléchissante est véritablement l'endroit où se trouve le sommet de l'angle 2φ que l'on doit mesurer. Il faut alors mesurer la distance correspondante de l'échelle jusqu' à la surface réfléchissante. Cependant, si le miroir est de verre et si c'est sa face postérieure qui est réfléchissante, cette surface, à cause de la diffraction, paraît être plus rapprochée de la surface autérieure, de sorte qu'au lieu de l'épaisseur réelle du miroir c'est celle appelée épaisseur optique qui doit être ajoutée à la mesure exprimant la distance de l'échelle. Admettons maintenant que dans la figure 2

der Strahl S' nach A gebrochen, von hier nach B reflectirt und tritt dann wieder unter dem Winkel α aus. Es ist ersichtlich, dass der Scheitel des Winkels 2α , welchen der einfallende und reflectirte Strahl bilden, in C liegt. Also in einem Punkte, der um die Strecke CD hinter der vorderen Fläche des Spiegels liegt.

Aus dem früheren folgt:

$$CD = p \frac{tg \beta}{tg \alpha} = \frac{p}{n}$$

Nimmt man wieder n zu ⁸/₂ an, so hat man zu dem Scalenabstande noch ²/₃ der Spiegeldicke hinzuzusügen.

4. Wegen Spiegelneigung.

Der Spiegel soll eine Neigung gegen die Drehaxe haben, aber so, dass seine Normale in der Ruhelage in jener Ebene gelegen ist, welche man durch die Drehaxe und mittelsten Scalentheile legt.

Es sei VO die verticale Drehaxe des Spiegels s, OF die Visirrichtung des Fernrohres, ON die Spiegelnormale, OS der vom mittleren Scalentheile kommende Strahl, OH der Abstand des Spiegels von der Scalenebene. Alle diese 5 Richtungen liegen in einer Ebene.

A and thence reflected to B to emerge again at the angle α .

It is evident that the vertex of the angle 2α which is formed by the incident and reflected rays lies in C, thus at a point lying at the distance CD behind the front surface of the mirror.

From what has been said above follows:

$$CD = p \frac{tg \beta}{tg \alpha} = \frac{p}{n}$$

Again assuming n equal to $\frac{3}{2}$, it is obvious that of the thickness of the mirror must be added to the distance of the scale.

4. For the Inclination of the Mirror.

The mirror should have an inclination to the rotatory axis, yet in such a way that its normal in the position of rest lies in the plane which passes through the rotatory axis and the central division of the scale.

Let VO be the vertical axis of the mirror s, OF the line of vision of the telescope, ON the normal to the mirror. OS the ray proceeding from the middle division of the scale, and OH the distance of the mirror from the plane of the scale. All these five directions lie in one plane.

P réprésente le miroir et que A soit la surface réfléchissante; un rayon S' y tombant sous l'angle α sera diffracté vers A puis réfléchi de la vers B et sortira également sous l'angle α .

Il est évident que le sommet de l'angle 2α que forment le rayon incident et le rayon réfléchi se trouve en C, c'est à dire en un point qui est reporté en arrière de la face antérieure du miroir de la distance CD.

D'après ce qui précède, il suit:

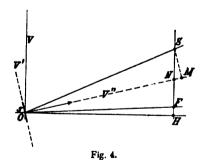
$$CD = p \frac{tg \beta}{tg \alpha} = \frac{p}{n}$$

Si l'on donne de nouveau à n la valeur $\frac{8}{2}$ on a encore à ajouter $\frac{2}{3}$ de l'épaisseur du miroir à la distance de l'échelle.

4. A propos de l'obliquité du miroir.

Le miroir doit avoir par rapport à l'axe de rotation, une position oblique, mais telle que sa normale se trouve à l'état de repos dans le plan conduit par l'axe de rotation et par le point médian de division de l'échelle.

Soit VO l'axe vertical de rotation du miroir s, OF la ligne de visée de la lunette, ON la normale du miroir, OS le rayon venant du point médian de division de l'échelle, OH l'écart entre le miroir et le plan de l'échelle. Ces cinq lignes sont dans un même plan.



Wegen des Reflectionsgesetzes ist: $\angle SON = \angle NOF$. Wir bezeichnen: $\angle VOF = b$; $\angle VON = c$; OH = d.

Der Drehungswinkel um V sei sehr klein, dann kann man die Drehung um V zerlegen in eine Drehung um V', in der Ebene des Spiegels und in eine Drehung um V'', diese senkrecht zum Spiegel gelegt.

Ist φ der Drehungswinkel um V, der n Intervalle der Scala durch den Faden führt, so ist die nach V' entfallende Componente dieser Drehung: φ sin c. Für

According to the law of reflection: $\angle SON = \angle NOF$. We put: $\angle VOF = b$, $\angle VON = c$, and OH = d. — Suppose the angle of rotation about V to be very small, then the rotation about V can be resolved into a rotation about V' in the plane of the mirror, and into a rotation about V'', perpendicular to the mirror. — If φ is the angle of rotation about corresponding to a change of n divisions on the scale, then φ sin c is the component of this rotation in the direction V'. For this component the same

Conformément à la loi de réflexion, on a: $\angle SON = \angle NOF$. Désignons: $\angle VOF = b$; $\angle VON = c$; OH = d.

Admettons que l'angle de rotation autour de V soit très-petit; on peut alors décomposer la rotation autour de V en une rotation autour de V' qui se trouve dans le plan du miroir et en une seconde rotation autour de V'', celle-ci perpendiculaire au miroir.

Si φ représente l'angle de rotation autour de V, angle qui fait passer n intervalles de l'échelle devant les réticules, la

diese verhält sich alles so, wie im Falle des Zusammenfallens der Drehaxe mit der Spiegelebene. Die nach V" entfallende Componente der Drehung kommt garnicht in Betracht, da sie gar keine Verschiebung des Scalenbildes veranlasst, sondern den Spiegel in seiner Ebene dreht.

Ist also die senkrechte Entfernung von S vom Spiegel = OM, so hat man:

$$\varphi \sin c = \frac{n}{2 OM}$$

Nun ist aber:

$$\angle SOM = b - c;$$

und

$$SOH = \frac{\pi}{2} - (2c - b)$$

ferner:

$$OM = OS \cos (b - c)$$

$$d = OS \sin (2c - b)$$

so dass man hat:

$$\varphi = \frac{n}{2d} \frac{\sin(2c - b)}{\sin c \cos(b - c)}$$

oder wenn man setzt:

so ist:

$$3OH = \frac{\pi}{2} - (2c - b) = \alpha + \beta$$

daher weiters:

$$\varphi = \frac{n}{2d} \frac{\cos{(\alpha + \beta)}}{\cos{\alpha} \cos{\beta}}$$

Da die Winkel α und β als klein vorausgesetzt werden, so kann man bei Berechnung einer Correctionsgrösse die ersten Glieder der Reihenentwicklungen für die Cosinuse und Sinuse von α und β nehmen. Es ist dann:

$$\frac{\cos{(\alpha+\beta)}}{\cos{\alpha}\cos{\beta}} = 1 - \frac{\sin{\alpha}\sin{\beta}}{\cos{\alpha}\cos{\beta}} = 1 - \alpha\beta$$

Dadurch wird:

$$\varphi = \frac{n}{2d}(1 - \alpha\beta) = \frac{n}{2d(1 + \alpha\beta)}$$

Nun ist:

$$\alpha = \frac{HN}{d}$$
 und: $\beta = \frac{FN}{d}$

daher:

$$d(1+\alpha\beta)=d+\frac{HN\cdot FN}{d} \cdot \cdot (9.$$

principles hold as in the case of the coincidence of the rotatory axis with the plane of the mirror. The component of the rotation in the direction V^{ii} does not come into consideration at all as it causes no displacement of the scale image, but turns the mirror in its plane.

If, therefore, the perpendicular distance of S from the mirror = OM then:

$$\varphi \sin c = \frac{n}{2OM}$$

But now:

$$4 SOM = b - c$$

and

$$3OH = \frac{\pi}{2} - (2c - b)$$

and:

$$OM = OS \cos(b - c)$$

$$d = OS \sin(2c - b)$$

so that:

$$\varphi = \frac{n}{2d} \frac{\sin(2c - b)}{\sin c \cos(b - c)}$$

or by placing:

$$4SON = b - c = \alpha;$$

$$4NOH = \frac{\pi}{2} - c = \beta$$

then:

$$3OH = \frac{\pi}{2} - (2c - b) = \alpha + \beta$$

therefore further:

$$\varphi = \frac{n}{2d} \frac{\cos{(\alpha + \beta)}}{\cos{\alpha} \cos{\beta}}$$

As the angles α and β are supposed to be small, we can, in the calculation of correction, make use of the first terms of the series developed for the cosines and the sines of α and β ; then:

$$\frac{\cos{(\alpha+\beta)}}{\cos{\alpha}\cos{\beta}} = 1 - \frac{\sin{\alpha}\sin{\beta}}{\cos{\alpha}\cos{\beta}} = 1 - \alpha\beta$$

Consequently:

$$\varphi = \frac{n}{2d}(1 - \alpha\beta) = \frac{n}{2d(1 + \alpha\beta)}$$

Now however:

$$\alpha = \frac{HN}{d}$$
 and $\beta = \frac{FN}{d}$

therefore:

$$d(1+\alpha\beta)=d+\frac{HN\cdot FN}{d}\cdot\cdot\cdot(9.$$

composante de cette rotation qui appartient à V' est φ sin c. Pour cette dernière rotation, tout se comporte comme dans le cas de la coı̈ncidence de l'axe de rotation et du plan du miroir. On ne tient pas compte de la composante de la rotation qui appartient à V'' car elle ne produit aucun déplacement de l'image de l'échelle, mais au contraire le miroir n' exécute par elle une rotation que dans son propre plan.

Soit maintenant OM la distance perpendiculaire entre S et le miroir, on a:

$$\varphi \sin c = \frac{n}{2 QM}$$

Mais puisqu'on a:

$$4SOM = b - c$$

et

$$3OH = \frac{\pi}{2} - (2\epsilon - b)$$

de plus:

$$OM = OS \cos(b - c)$$

$$d = OS \sin(2c - b)$$

on a, alors:

$$\varphi = \frac{n}{2d} \frac{\sin(2c - b)}{\sin c \cos(b - c)}$$

ou, quand on remplace:

$$\angle SON = b - c = \alpha$$

$$\angle NOH = \frac{\pi}{2} - c = \beta$$

on a:

$$\Rightarrow SOH = \frac{\pi}{2} - (2c - b) = \alpha + \beta$$

d'où l'on tire:

$$\varphi = \frac{n}{2d} \frac{\cos(\alpha + \beta)}{\cos\alpha \cos\beta}$$

Comme les angles α et β sont supposés petits, on peut, dans le calcul d'une grandeur de correction, ne prendre que les premiers termes du développement progressif pour les cosinus et les sinus de α et de β . On a alors:

$$\frac{\cos{(\alpha+\beta)}}{\cos{\alpha}\cos{\beta}} = 1 - \frac{\sin{\alpha}\sin{\beta}}{\cos{\alpha}\cos{\beta}} = 1 - \alpha\beta$$

De cette manière, il vient:

$$\varphi = \frac{n}{2d} (1 - \alpha \beta) = \frac{n}{2d(1 + \alpha \beta)}$$

Mais puisque:

$$\alpha = \frac{HN}{d}$$
 et $\beta = \frac{FN}{d}$

donc:

$$d(1+\alpha\beta)=d+\frac{HN\cdot FN}{d}\cdot\cdot\cdot(9.$$

Zur gemessenen Scalendistanz d ist also noch $\frac{HN \times FN}{d}$ hinzuzufügen, und zwar sind die Strecken HN und FN von der Horizontalebene OH nach aufwärts positiv und nach abwärts negativ zu zählen.

5. Wegen Excentricität des Spiegels.

Ist der Spiegel weiter von der Drehaxe entfernt angebracht, wie es besonders bei älteren magnetischen Apparaten der Fall ist, wo derselbe am Ende eines langen Magnetenstabes befestigt ist, so ist bei grösseren Ablenkungen folgende Correction anzubringen.

Ist Fig. 5. OA = a die Entfernung des Spiegels von der Drehaxe, AN = d die Scalendistanz, so wird bei einer Ablenkung φ der Strahl statt in A, in B reflectirt. Die Distanz d ist daher um AB = x verkleinert.

To the measured distance of the scale d, must be added $\frac{HN \times FN}{d}$ whereby the distances HN and FN from the horizontal plane OH upwards are considered positive and from this plane downwards negative.

5. For Eccentricity of the Mirror.

If the mirror is placed at a considerable distance from the rotatory axis, as is usual with the old magnetic apparatus, where it is fixed at the end of a long magnet, then the following correction is to be made in case of considerable rotations.

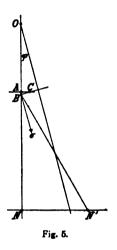
Let Fig. 5 OA = a be the distance of the mirror from the rotatory axis, AN = d the distance of the scale; then, in case of deflection φ , the ray instead of being reflected at A will be reflected at B. The distance d is therefore lessened by AB = x.

Il faut donc ajouter $\frac{HN \times FN}{d}$ à la mesure de la distance d de l'échelle; les lignes HN et FN doivent être prises positivement dans le haut du plan et négativement dans le bas.

5. A propos de lexcentricité du miroir.

Lorsque le miroir est plus éloigné de l'axe de rotation, comme cela arrive principalement dans les anciens appareils magnétiques où il est fixé à l'extrémité d'un long barreau magnétique, il est nécessaire, dans les grandes déviations, d'introduire les corrections suivantes:

Dans la figure 5, OA = a est l'éloignement entre le centre de rotation et le miroir; AN = d, la distance de l'échelle; le rayon, à cause de la déviation, sera réfléchi en B au lieu de l'être en A. En considération de cela, la distance d est diminuée de AB = x.



Aus der Figur folgt:

$$AC = a \operatorname{tg} \frac{\varphi}{2}$$

$$AB = AC tg \varphi$$

also:

$$\mathbf{z} = a \, tg \, \varphi \, tg \, \frac{\varphi}{2}$$

Nun ist genähert:

$$tg \varphi = \frac{n}{2d} \left(1 - \frac{n^2}{4d^2} \right)$$

$$tg\frac{\varphi}{2} = \frac{n}{4d} \left(1 - \frac{5n^2}{16d^2} \right)$$

daher:

$$x = \frac{a n^2}{8 d^2} \left(1 - \frac{9 n^2}{16 d^2} \right) \cdot \cdot \cdot \cdot (10.$$

Hier ist also die Correction, um welche die Scalendistanz zu verkleinern ist, von der Grösse des Ausschlages abhängig. According to the figure:

$$AC = a tg \frac{\varphi}{2}$$

$$AB = AC tg \varphi$$

therefore:

$$\mathbf{z} = a \operatorname{tg} \boldsymbol{\varphi} \operatorname{tg} \frac{\boldsymbol{\varphi}}{2}$$

Now approximately:

$$tg \ \varphi = \frac{n}{2d} \left(1 - \frac{n^2}{4 \ d^2} \right)$$

$$tg\frac{\varphi}{2} = \frac{n}{4d} \left(1 - \frac{5n^2}{16d^2}\right)$$

hence:

$$z = \frac{a n^2}{8 d^2} \left(1 - \frac{9 n^2}{16 d^2} \right) \dots (10.$$

Therefore the correction, by which the distance of the scale is to be lessened, is dependent on the value of the reading. La figure elle-même donne

$$AC = a \operatorname{tg} \frac{\varphi}{2}$$

$$AB = AC tg \varphi$$

donc:

$$\mathbf{z} = a \operatorname{tg} \varphi \operatorname{tg} \frac{\varphi}{2}$$

Les formules approchées sont:

$$tg \varphi = \frac{n}{2 d} \left(1 - \frac{n^2}{4 d^2} \right)$$

$$tg \frac{\varphi}{2} = \frac{n}{4 d} \left(1 - \frac{5 n^2}{16 d^2} \right)$$

d'où:

$$z = \frac{a}{8} \frac{n^3}{d^2} \left(1 - \frac{9}{16} \frac{n^3}{d^2} \right)^2 \dots (10.$$

Ici, la correction dont la distance de l'échelle doit être diminuée est donc dépendante de la grandeur de la déviation. Bei etwas grösserem d und mässigem a, genügt das erste Glied, da diese Correction überhaupt weniger in's Gewicht fällt.

6. Wegen Spiegelkrummung.

Dünne Spiegel werden oft durch die Fassung oder das Aufkitten gekrümmt; manchesmal kommen auch überhaupt gekrümmte Spiegel zur Verwendung. In diesen Fällen, und zwar nur wenn der Spiegel excentrisch ist, wird auch eine Correction nothwendig.

If the value of d is large and that of a moderate, the first term suffices, as this correction itself is in general small.

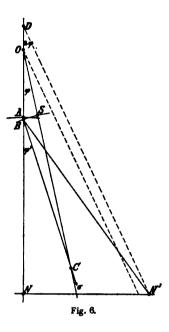
6. For Curvature of the Mirror.

Thin mirrors are often bent in the setting or cementing, in fact, from one cause or another curved mirrors are frequently used. In such cases, however, only, if the mirror is eccentric, is a correction necessary.

Lorsque d est un peu plus grand et a de moyenne grandeur, le premier terme suffit, car cette correction n'est pas de la plus haute importance.

6. Apropos de la courbure du miroir.

Les miroirs minces sont souvent courbés par le montage et le lutage; maintes fois, aussi, on se sert de miroirs courbés exprès. En pareils cas, une correction dévient nécessaire, mais seulement lorsque le miroir est excentrique.



In Fig. 6 bedeutet OA = a, die Entfernung des Spiegels von der Axe, CS = rden Krümmungsradius des Spiegels, welcher bei Concavspiegeln positiv und bei Convexspiegeln negativ zu nehmen ist. und AN = d die Scalendistanz. Die Visirlinie des Fernrohres trifft bei einer Ablenkung des Spiegels um den Winkel φ denselben im Punkte B. Die Spiegelnormale σ in diesem Punkte geht durch C, den Krümmungsmittelpunkt des Spiegels und der reflectirte Strahl ist dann BN'. Zieht man durch N' eine Gerade, welche mit NO den Winkel 2φ bildet, so ist AD = x die Grösse, welche zu d hinzuzufügen ist, damit $\frac{n}{d+x} = tg \ 2\varphi$ ist.

Aus der Figur folgt: (d + x) tg $2\varphi =$ d tg 2φ'.

Eigentlich sollte auf der rechten Seite statt d, d - AB stehen, jedoch kann dies bei der Berechnung der Correctionsgrösse z vernachlässigt werden und im Falle AB eine erhebliche Grösse erreichen sollte, nach Artikel 5 berechnet werden.

In Fig. 6 OA = a denotes the distance of the mirror from the axis, CS = r, the radius of curvature of the mirror, which in concave mirrors is to be taken positive and in convex mirrors negative - and AN = d the distance of the scale. After the rotation of the mirror through the angle φ , the line of vision of the telescope will reach the mirror at the point B. The normal σ to the mirror at this point goes through C the centre of curvature of the mirror and the reflected ray is then BN. By drawing a line through N which forms with NO the angle 2φ we get AD = z, the amount which must be added to d in

order that:
$$\frac{n}{d+x} = tg \ 2 \ \varphi$$
.

It follows from the figure that: (d+z) $tg \ 2 \ \varphi = d \ tg \ 2 \ \varphi'$.

Properly speaking instead of d, d - ABshould stand on the right hand side of the equation; this may however be neglected in calculating the correction z, and if AB attain considerable dimensions, it may be calculated by Art. 5.

Dans la figure 6, OA = a représente la distance entre le miroir et l'axe; G.S = r, le rayon de courbure du miroir qui doit ètre pris positivement dans les miroirs concaves et négativement dans les miroirs convexes, et AN = d la distance de l'échelle.

En supposant une déviation du miroir exprimée par l'angle φ , la ligne de visée de la lunette arrive en B sur le miroir. La normale σ du miroir en ce point passe par G, centre de courbure du miroir, et le rayon réfléchi est alors BN. Si par Non mène une droite qui forme avec NO l'angle 2 φ , AD = x est la grandeur qu'on doit ajouter à d afin de rendre $\frac{n}{d+x}$ = $tg 2 \varphi$.

On a d'après la figure: $(d+x) tg 2 \varphi$ $= d tg 2 \varphi'$.

A dire vrai, au lieu de d il devrait y avoir d - AB dans la deuxième partie de l'égalité; toutefois, on peut négliger cela dans le calcul d'une grandeur z de correction et le calculer d'après le paragraphe 5, dans le cas où AB doit atteindre une grandeur importante:

Es ist daher:

$$\mathbf{z} = d \left(\frac{tg}{tg} \frac{2q^t}{2q} - 1 \right)$$

Genähert findet sich auch:

$$r tg \varphi' = (a + r) tg \varphi$$

also:

$$\frac{\lg \varphi'}{\lg \varphi} = \frac{a}{r} + 1$$

bei mässiger Grösse von φ und φ' wird daher auch sein:

$$\frac{\lg 2\varphi'}{\lg 2\varphi} = \frac{a}{r} + 1$$

so dass schliesslich:

$$z=d\frac{a}{r}\cdot\cdot\cdot\cdot\cdot\cdot\cdot\cdot(11.$$

Will man noch die Grösse AB in Rechnung ziehen, so ist, wenn gesetzt wird: $AB = \xi$

$$(d+z) \operatorname{tg} 2\varphi = (d-\xi) \operatorname{tg} 2\varphi'$$

daraus folgt:

$$\mathbf{z} = d\frac{a}{r} - \xi \left(1 + \frac{a}{r}\right)$$

Für ξ ist der Werth nach dem vorhergehenden Art. 5 zu rechnen und findet sich dann, wenn man $\frac{a}{r}$ und $\frac{9n^2}{16 d^2}$ gegen die Einheit vernachlässigt:

$$z = d \frac{a}{r} \left(1 - \frac{r n^2}{8 d^2} \right) \dots (12.$$

Bestimmung des Krümmungshalbmessers r.

Das Fernrohr wird auf das Bild der Scala im Spiegel ohne Parallelaxe eingestellt. Der Abstand der Scala vom Spiegel sei hierbei = s, derjenige des Fernrohrobjectives vom Spiegel = l. Nun richtet man das ungeänderte Fernrohr auf einen horizontalen Maassstab in ungefähr doppeltem Abstande und regulirt den letzteren, bis die Parallelaxe verschwindet. Er sei vom Objectiv gerechnet = L. Dann ist offenbar:

$$\frac{2}{r} = \frac{1}{s} - \frac{1}{L-l}$$

woraus folgt:

$$r = 2s \frac{L - l}{L - l - s}$$

7. Wegen Schiefe der Scala.

Misst man mit einem feinen Drahte oder Messbande von der Drehaxe O aus, die Entfernungen s und s' (Fig. 7) der beiden Enden der Scala und findet, dass Therefore:

$$\mathbf{z} = d \left(\frac{tg \ 2 \ \varphi'}{tg \ 2 \ \varphi} - 1 \right)$$

Approximately also it may be found that:

$$r tg \varphi' = (a+r) tg \varphi$$

Therefore:

$$\frac{tg\;\varphi'}{tg\;\varphi} = \frac{a}{r} + 1$$

and with moderate dimensions of φ and φ' :

$$\frac{\lg 2\,\varphi'}{\lg 2\,\varphi} = \frac{a}{r} + 1$$

so that finally:

$$z=d\frac{a}{r} \cdot \cdot \cdot \cdot \cdot \cdot \cdot \cdot (11.$$

If the amount AB is drawn into the calculation putting $AB = \xi$, we get:

$$(d+x) \operatorname{tg} 2 \varphi = (d-\xi) \operatorname{tg} 2 \varphi'$$

consequently it follows:

$$z = d\frac{a}{r} - \xi \left(1 + \frac{a}{r}\right)$$

The value for ξ must be calculated by the above given Art. 5. If $\frac{a}{r}$ and $\frac{9 n^2}{16 a^2}$ are neglected at being small in comparison with unity there results:

$$z = d\frac{a}{r} \left(1 - \frac{r n^3}{8 d^2} \right) \cdot \cdot \cdot \cdot (12.$$

Determination of the Radius of Curvature r.

The telescope is fixed on the reflection of the scale in the mirror without parallax. Let the distance of the scale from the mirror in this case be = s; that of the object glass of the telescope from the mirror = L. The unaltered telescope is now directed towards a horizontal scale at about double the distance which is varied till the parallax vanishes. Let this distance measured from the objective be L; then clearly:

$$\frac{2}{r} = \frac{1}{s} - \frac{1}{L-s}$$

consequently:

$$r = 2s \frac{L-l}{L-l-s}$$

7. For Obliquity of the Scale.

If the distances s and s' (Fig. 7) of the two ends of the scale from the rotatory axis O, be measured with a fine wire or tape measure, and it is found that they On a de là:

$$\mathbf{z} = d \left(\frac{tg \ 2 \ \varphi'}{tg \ 2 \ \varphi} - 1 \right)$$

La formule approchée est aussi:

$$r tg \varphi' = (a+r) tg \varphi$$

donc:

$$\frac{tg\;\varphi'}{tg\;\varphi} = \frac{a}{r} + 1$$

On aura également de là, dans le cas d'une grandeur moyenne de φ et de φ' :

$$\frac{tg \ 2 \ \varphi'}{tg \ 2 \ \varphi} = \frac{a}{r} + 1$$

et, finalement:

$$z=d\frac{a}{r}\ldots\ldots\ldots(11.$$

Si l'on veut encore introduire AB dans le calcul, on a, lorsqu'on a remplacé $AB = \varepsilon$:

$$(d+x) \operatorname{tg} 2 \varphi = (d-\xi) \operatorname{tg} 2 \varphi'$$

d'où il suit:

$$z = d\frac{a}{r} - \xi \left(1 + \frac{a}{r} \right)$$

On calcule la valeur de ξ d'après le paragraphe précédent (No. 5) et quand on néglige $\frac{a}{r}$ et $\frac{9 n^3}{16 d^2}$ par rapport à l'unité, on trouve:

$$z = d \frac{a}{r} \left(1 - \frac{r n^2}{8 d^2} \right) \dots (12.$$

Détermination du rayon de courbure r.

La lunette est réglée sans parallaxe sur l'image de l'échelle dans le miroir. Soit ici s la distance de l'échelle au miroir et l'celle entre l'objectif et le miroir. On dirige alors la lunette, sans modifier son point, vers une échelle horizontale située à une distance à peu près double qu'on règle jusqu'à ce que la parallaxe disparaisse.

Soit L la distance mesurée de l'objectif; il est alors évident que:

$$\frac{2}{r} = \frac{1}{s} - \frac{1}{L - l}$$

d'où il suit:

$$r = 2s \frac{L - l}{L - l - s}$$

7. A propos de l'obliquité de l'échelle.

Si avec un fil fin ou avec une mesure en ruban on mesure depuis l'axe de rotation O les distances s et s' jusqu'aux deux extrémités de l'échelle (fig. 7) et si l'on diese nicht gleich sind, so steht die Scala nicht senkrecht auf der Visirlinie des Fernrohres.

Den Winkel α, um welchen die Scala dann von der senkrechten Lage abweicht, erhält man aus dieser Messung auf folgende Weise:

Ist
$$SS' = 2l$$
, so ist:

$$s^2 = d^2 + l^2 + 2 dl \sin \alpha$$

 $s'^2 = d^2 + l^2 - 2 dl \sin \alpha$

daher:

$$\sin\alpha = \frac{s^2 - s'^2}{4 dl} \cdot \dots \cdot (13.$$

are not equal, the scale is not perpendicular to the line of vision of the telescope. The angle α at which the scale then departs from the perpendicular is found from this measurement in the following manner.

Let SS' = 2I then it follows from the figure that:

$$s^2 = d^2 + l^2 + 2 dl \sin \alpha$$

 $s'^2 = d^2 + l^2 - 2 dl \sin \alpha$

therefore:

$$\sin\alpha = \frac{s^2 - s'^2}{4 dl} \dots (13.$$

trouve que ces deux distances ne sont pas égales, cela signifie que l'échelle n'est pas perpendiculaire à la ligne de visée de la lunette.

On obtient d'après cette mesure, et de la façon suivante, l'angle α dont l'échelle s'écarte de la perpendiculaire,

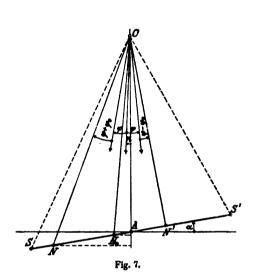
Soit
$$SS' = 2l$$
, ou a:

$$s^2 = d^2 + l^2 + 2 dl \sin \alpha$$

 $s'^2 = d^2 + l^2 - 2 dl \sin \alpha$

d'où:

$$\sin\alpha = \frac{s^2 - s^{12}}{4 \, dl} \cdot \dots \quad (13.$$



Um mit dem Vorzeichen der Scalenausschläge n keinen Irrtum zu begehen, soll festgelegt werden, dass wenn die Bezifferung der Scala von S nach S' fortschreitet und A, N_0 , N und N' die Zahlen sind, welche an der Theilung unmittelbar abgelesen werden, die zugehörigen Ausschläge n stets zeichenrichtig ausgedrückt werden durch $N_0 - A = n_0$; N - A = n; N' - A = n'.

Dabei ist A die Ziffer, welche ober dem Fernrohrobjective steht, also die Mitte der Scala, und N_0 , N und N' sind die Ablesungen der Ruhelage und zweier Ausschläge. Es soll nämlich vorausgesetzt werden, dass die Spiegelnormale nicht mit der Visirlinie zusammenfalle, sondern mit derselben einen Winkel q_0 einschliesse.

Wird dann der Spiegel um einen Winkel φ abgelenkt, so ist:

$$\lg 2(\varphi + \varphi_0) = \frac{n \cos \alpha}{d + n \sin \alpha}$$

und

$$tg \ 2 \ \varphi_0 = \frac{n_0 \cos \alpha}{d + n_0 \sin \alpha}$$

In order to commit no error in the signs of the scale readings n, let it be established, that, if the numbering of the scale rise from S to S', and A, N_0 , N and N' are the numbers directly read off from it then the corresponding readings n, will always have the right signs if expresses by $N_0 - A = n_0$, N - A = n, $N^i - A = n^i$. In this case A is the number above the object glass of the telescope, thus the middle of the scale, and N_0 , Nand N' are the reading of the position of rest and those after two deflections. It is of course presupposed that the normal to the mirror does not coincide with the line of vision, but that it forms with it an angle φ_0 .

If then the mirror be turned through an angle φ , then

$$tg \, 2 \, (\varphi + \varphi_0) = \frac{n \cos \alpha}{d + n \sin \alpha}$$

and

$$tg 2 \varphi_0 = \frac{n_0 \cos \alpha}{d + n_0 \sin \alpha}$$

Afin de ne pas commettre d'erreur avec le signe de la lecture de l'échelle n, il faut admettre que, si le numérotage de l'échelle avance de S vers S' et si A, N_0 , N, et N' sont les nombres qui ont été lus directement sur les divisions, les déviations correspondantes n seront constamment exprimées avec leurs signes propres par $N_0 - A = n_0$; N - A = n'.

En outre, A est le chiffre qui se trouve au-dessus de l'objectif de la lunette, c'est à dire qu'il est le milieu de l'echelle, et N_0 , N et N' sont les lectures de l'état de repos et de deux déviations. Il faut supposer, en ce cas, que la normale du miroir ne coïncide pas avec la ligne de visée, mais qu'elle forme au contraire avec celle-ci l'angle φ_0 .

Le miroir ayant alors tourné d'un angle φ , on a:

$$tg \ 2 \left(\varphi + \varphi_{n}\right) = \frac{n \cos \alpha}{d + n \sin \alpha}$$

et

$$t_S 2 \varphi_0 = \frac{n_0 \cos \alpha}{d + n_0 \sin \alpha}$$

daraus folgt:

$$tg 2\phi = \frac{n - n_0}{\frac{d}{\cos \alpha} + (n + n_0) tg \alpha + \frac{n n_0}{d \cos \alpha}}$$

oder für kleine α , wenn man setzt:

$$tg \alpha = \alpha \text{ und } \frac{1}{\cos \alpha} = 1 + \frac{\alpha^2}{2}$$

Als Correction an d ist daher hinzuzufügen:

$$z = \frac{n n_0}{d} + (n + n_0) \alpha + \left(d + \frac{n n_0}{d}\right) \frac{\alpha^2}{2} \cdot (14.$$

Ist man im Stande einen gleich grossen Ausschlag wie φ , aber nach der entgegengesetzten Seite, hervorzubringen (wie dies bei magnetischen und galvanischen Messungen meist der Fall ist), so sei die dazu abgelesene Zahl = N'; also N' - A = n'die Anzahl der Theilstriche, welche je nach der Grösse des Ausschlages auch negativ ist.

Dann ist in gleicher Weise:

It follows therefore that:

$$ig \ 2 \ \varphi = \frac{n - n_0}{\frac{d}{\cos \alpha} + (n + n_0) ig \ \alpha + \frac{n n_0}{d \cos \alpha}}$$

or for small
$$\alpha$$
 by placing:
 $tg \alpha = \alpha \text{ and } \frac{1}{\cos \alpha} = 1 + \frac{\alpha^2}{2}$

$$tg \, 2\alpha = \frac{n - n_0}{d + (n + n_0) \, \alpha + \frac{n \, n_0}{d} + d \, \frac{\alpha^2}{2} + \frac{n \, n_0}{d} \, \frac{\alpha^2}{2}}$$

As correction for d must be added:

$$z = \frac{n n_0}{d} + (n + n_0) \alpha + \left(d + \frac{n n_0}{d}\right) \frac{\alpha^2}{2} \cdot (14.$$

Suppose it is possible to obtain a deflection equal to φ , but in the opposite direction (as is mostly the case in magnetic and galvanic measurements) and let this new reading be = N'. Then N'— A = n', the number of the scale divisions, which according to the amount of the deflection may also be negative. Then

$$tg \ 2\varphi = \frac{n_0 - n'}{d + \frac{n' \ n_0}{d} + (n + n_0) \ \alpha + \left(d + \frac{n' \ n_0}{d}\right) \frac{\alpha^2}{2}}$$

Aus diesen beiden Werthen für tg 29 findet man:

From these two values for $tg 2 \varphi$ is

$$\frac{n-n'}{2} = \frac{N-N'}{2} = d \operatorname{tg} 2\varphi \left\{ 1 + \frac{n+n'}{2} \left(\frac{n_0}{d^2} + \frac{\alpha}{d} + \frac{n_0}{2} \frac{\alpha^2}{d^2} \right) + \frac{n_0}{d} \alpha + \frac{\alpha^2}{2} \right\}$$

Ist $\frac{n_0}{d}$ von demselben Kleinheitsgrade wie α , so hat man bis inclusive Grössen von der zweiten Ordnung von α:

If $\frac{n_0}{d}$ is small as well as α , and we reject terms of a higher degree than the

$$\frac{n-n'}{2} = d \operatorname{tg} 2\varphi \left\{ 1 + \frac{n+n'}{2} \left(\frac{n_0}{d^2} + \frac{\alpha}{d} \right) + \frac{n_0 \alpha}{d} + \frac{\alpha^2}{2} \right\}$$

Selbst wenn die Scala nicht von der senkrechten Lage abweicht, also $\alpha = o$ zu setzen ist, folgt:

$$\frac{n-n'}{2} = d \lg 2\varphi \left\{ 1 + \frac{n+n'}{2} \frac{n_0}{d^2} \right\}$$

Verfährt man also so wie gebräuchlich, dass man aus einem rechts- und linksseitigen gleichgrossen Winkelausschlage blos das arithmetische Mittel der beiderseitigen Scalentheile nimmt, so begeht man einen Fehler, der von der Grösse der Abweichung der Ruhelage vom mittelsten Theilstriche und vom gemessenen Ausschlage abhängt; für n = -n' verschwindet. derselbe.

Even when the scale does not depart from the perpendicular position thus, when $\alpha = 0$, it follows that:

$$\frac{n-n'}{2} = d \lg 2 \varphi \left\{ 1 + \frac{n+n'}{2} \frac{n_0}{d^2} \right\}$$

By taking, as is the common practice, only the arithmetical mean of equal deflections to the right and to the left, an error is committed the amount of which depends on the greatness of the deviation of the position of rest from the middle point of the scale and further on the amount of the deflection; for n = -n' it disappears.

Most of the above corrections are, if the distance of the scale be considerable,

$$tg \ 2 \ \varphi = \frac{n - n_0}{\frac{d}{\cos \alpha} + (n + n_0) tg \ \alpha + \frac{n \ n_0}{d \cos \alpha}}$$

ou bien, quand α est petit et quand on remplace:

$$tg \alpha = \alpha \text{ et } \frac{1}{\cos \alpha} = 1 + \frac{\alpha^2}{2}$$

Par conséquent, il faut, comme correction, ajouter à d:

$$x = \frac{n n_0}{d} + (n + n_0) \alpha + \left(d + \frac{n n_0}{d}\right) \frac{\alpha^2}{2} . (14.$$

Si on est en état de produire une déviation d'une grandeur égale à φ , mais du côté opposé (comme cela arrive principalement dans les mesures magnétiques et galvaniques), soit N' le nombre lu dans ce cas et N' - A = n' la quantité des traits de division, quantité qui est aussi négative d'après la grandeur d de la déviation.

On a alors, de la même manière:

D'après ces deux valeurs pour 1g 2 \varphi

Lorsque $\frac{n_0}{d}$ est de la même petitesse que a, on a, jusqu'à des grandeurs incluses du second ordre de α :

Même lorsque l'échelle ne s'écarte pas de la position perpendiculaire, c'est à dire quand il faut remplacer $\alpha = o$, il suit:

$$\frac{n-n'}{2} = d \, tg \, 2 \, \varphi \, \left\{ 1 + \frac{n+n'}{2} \frac{n_0}{d^2} \right\}$$

Si l'on agit alors comme d'habitude, c'est à dire en prenant simplement la moyenne arithmétique des deux parties de chaque côté de l'échelle d'après les déviations de l'angle d'égale grandeur à droite et à gauche, on commet ainsi une erreur qui dépend de la grandeur de l'écartement entre l'état de repos et le point médian de division, ainsi que de la déviation mesurée: cette erreur disparaît lorsque n = -n'.

Die meisten der hier angeführten Correctionen sind bei grösserer Scalendistanz und halbwegs guter Orientirung ziemlich klein und daher bei Berechnung von Proportionalgrössen fast stets zu vernachlässigen. Man wird daher immer trachten auf die Aufstellung lieber mehr Sorgfalt zu verwenden und sich so meist die Correctionen ersparen.

IV. Einrichtung und Gebrauch der Tabellen.

Die hier gerechneten Tabellen sind in 80 Blättern enthalten und zwar finden sich auf je 20 derselben die Reductionen auf den Winkel, die Tangente, den Sinus des halben Winkels und die absoluten Werthe des Winkels in Graden.

Oberhalb jeder Columne stehen die Scalendistanzen d und links nach abwärts sind die Scalenausschläge n von zehn zu zehn Theilstrichen enthalten.

Die erste und letzte Columne eines jeden Blattes ist direct nach Formel (1. mit Berücksichtigung der dritten Decimale berechnet, während die zwischenliegenden Werthe geradlinig interpolirt sind. Um die Genauigkeit gleichmässiger zu machen, sind bei Scalendistanzen von 4 bis 2 Metern die Werthe von 20 zu 20 Centimetern berechnet, von 2 bis 1 Meter aber von 10 zu 10 Centimetern.

Unter den Scalenausschlägen sind immer die im Vorausgehenden als n bezeichneten einseitigen Ablenkungen gemeint. Die in den Reductionstabellen enthaltenen Zahlen, welche mit ν bezeichnet werden sollen, sind dann jene Grössen, welche von n abzuziehen sind, um dieses auf die jedweilige proportionale Grösse zu reduciren. Um aus dieser Grösse den absoluten Werth zu erhalten, hat man noch durch die doppelte und beim Sinus des halben Winkels die vierfache Scalendistanz zu dividiren.

1.) Reduction auf den Winkel φ (Tab. 1-20).

Ist ein Scalenausschlag n, bei der Scalendistanz d, auf eine dem Winkel (im Bogenmaasse) proportionale Grösse zu reduciren, so ist von demselben die entsprechende Zahl ν aus den Columnen abzuziehen.

Dann ist:

 $2d\varphi = n - \nu \quad \dots \quad (16.$

and ordinary care be taken in the adjustment, quite small, and may therefore almost always be disregarded in the calculations of proportional quantities. It is well therefore to devote more time and care to the adjustment, and thereby avoid as far as possible, the corrections.

IV. Arrangement and Use of the Tables.

The following tables cover 80 leaves, each twenty comprising a separate subject, namely: the reduction to the angle, the tangent, the sine of the half angle, and the absolute value of the angle in degrees.

Over every column is placed the scale distance d and on the left on the scale readings are given for every ten divisions.

The first and last columns of every page are calculated directly by Formula (1. considering the third decimal, while the intermediate values are obtained by linear interpolation. In order to render their accuracy more uniform, in case of scale distances between 4 and 2 metres, the values are calculated for every 20 centimetres, between 2 and 1 metre, however, for every 10 centimetres.

By scale readings it is always the above considered deflections to one side, represented by n, which are meant. The numbers, denoted by ν , contained in the reduction tables, are then those quantities which must be deducted from n in order to reduce the latter to the proportional quantity in question. In order to obtain the absolute value from this quantity one must still divide by the double distance of the scale, and in case of the sine of the half-angle by the quadruple distance of the scale.

1.) Reduction to the angle φ . (Tab. 1–20.)

It a reading of the scale n, at a distance of the scale d is to be reduced to a quantity proportional to the angle (in circular measurement) then the corresponding number ν of the columns is to be deducted from it.

Then:

 $2 d\varphi = n - \nu \ldots (16.$

La plupart des corrections citées ici sont assez peu importantes dans le cas d'une distance plus grande de l'échelle et d'une disposition passablement bonne; on peut donc presque toujours les négliger dans le calcul des grandeurs proportionelles.

Par conséquent, on s'efforcera plutôt d'apporter toujours plus de soin à la disposition de l'appareil et de s'éviter ainsi la plupart du temps les corrections.

IV. Disposition et usage des tables.

Les tables calculées ici occupent 80 pages dans 20 desquelles se trouve la réduction à l'angle; 20 autres contiennent la réduction à la tangente; la réduction au sinus du demi-angle occupe les 20 suivantes et la valeur absolue de l'angle en degrés les 20 dernières.

En tête de chaque colonne se trouvent les distances d de l'échelle, et à gauche en descendant sont contenues les déviations n de l'échelle de dix en dix traits de division.

La première et la dernière colonne de chaque page est calculée directement d'après la formule 1 jusqu'à la troisième décimale, tandis que les valeurs intermédiaires sont interpolées.

Afin de rendre l'exactitude à peu près égale partout, les valeurs sont calculées de 20 en 20 centimètres pour les distances de l'échelle entre 4 et 2 mètres; mais de 2 mètres à 1 mètre elles le sont de 10 en 10 centimètres.

Par la désignation des déviations de l'échelle on comprend toujours les déviations d'un côté désignées jusqu'ici par n.

Les nombres contenus dans les tables de réduction qui sont désignés par ν sont les grandeurs qu'il faut soustraire de n afin de réduire celui-ci à la grandeur proportionnelle respective.

Afin d'obtenir la valeur absolue d'après cette grandeur, il faut encore diviser par la double distance de l'échelle et, pour le sinus du demi-angle, par cette distance quadruplée.

1.) Réduction à l'angle φ . (Tables 1—20.)

Lorsqu'on veut réduire une déviation n de l'échelle, à la distance d de l'échelle, à une grandeur proportionnelle à l'angle φ (en mesure d'arc) il faut soustraire de cette déviation le nombre ν correspondant fourni par les colonnes.

On a alors:

 $2d\varphi=n-\nu \ldots (16.$

Will man den wirklichen Werth des Winkels φ im Bogenmaasse wissen, so ist:

$$\varphi = \frac{n-\nu}{2d} \quad \dots \quad (17.$$

Ist der Winkel im Gradmaasse gewünscht, so ist φ noch mit der Eingangs erwähnten Zahl 57°296... zu multipliziren. Auf diese Art bekommt man hier auch den Winkel mit der grösstmöglichen Genauigkeit.

2.) Reduction auf die Tangente φ ; (Tab. 23–42)

In gleicher Weise ist hier:

$$2d \operatorname{tg} \varphi = n - \nu \dots (18.$$

wo wieder ν jene Zahl aus den Columnen ist, welche der Distanz d und dem Ausschlage n entspricht.

Der absolute Werth ist:

$$tg \varphi = \frac{n-\nu}{2d} \cdot \cdot \cdot \cdot \cdot (19.$$

3.) Reduction auf den Sinus $\frac{\varphi}{2}$; (Tab. 45-64).

Die dem $\sin \frac{\varphi}{2}$ proportionale Grösse ist wieder:

$$4d\sin\frac{\varphi}{2}=n-\nu \quad \dots \quad (20.$$

und:

$$\sin\frac{\varphi}{2} = \frac{n-\nu}{4d} \cdot \dots \cdot (21.$$

4.) Der Winkel φ in Graden; (Tab. 67-86).

Da bei obiger Berechnung ohnediess alle vorkommenden Winkel berechnet wurden, so schien es angezeigt auch diese in Tabellen direct wiederzugeben. Bei diesen ist jedoch die Genauigkeit der interpolirten Werthe natürlich eine viel geringere. Die Randcolumnen jeder Tafel sind direct gerechnet und daher bis auf 0.1 Minute genau. Die interpolirten Werthe jedoch, besonders in der Mitte der Tabellen, weichen bei kleinen Distanzen schon mehr ab. Will man daher einen Winkel genau haben, so hat man nach den Tabellen zur Reduction auf den Winkel zu rechnen.

Oft aber will man nur ungefähr z. B. bei Aufstellung der Scala wissen, welche Winkel man noch messen kann, oder, wenn überhaupt geringere Genauigkeit verlangt wird, dann gestatten diese Tabellen den Winkel unmittelbar in Graden abzulesen.

If it be required to obtain the actual value of the angle φ in circular measurement then:

$$\varphi = \frac{n-\nu}{2d} \dots \dots (17.$$

If the angle is required in degrees, φ is to be multiplied by the number mentioned at the beginning 570 269.... In this manner the angle is obtained with the greatest possible accuracy.

2.) Reduction to the tangent φ . (Table 23–42.)

In the same way here:

$$2 d tg \varphi = n - \nu \dots (18.$$

where ν is again the number found in the columns answering to the distance d and the reading n.

The absolute value is:

$$tg\,\varphi=\frac{n-\nu}{2\,d}.\ldots.19.)$$

8.) Reduction to the sine $\frac{\varphi}{2}$; (Table 45-64).

The quantity proportional to the sine $\frac{\varphi}{2}$ is:

$$4 d \sin \frac{\varphi}{2} = n - \nu \ldots (20.$$

and

$$\sin\frac{\varphi}{2} = \frac{n-\nu}{4d} \dots (21.$$

4.) The angle φ in degrees; (Table 67--86.)

Although in the above calculation all occurring angles have been calculated, yet it seemed proper to give them also directly in the table. - Here, however, the accuracy of the interpolated values is of course much smaller. The marginal columns on every table are calculated directly and are therefore exact to 0.1 minute. The interpolated values, however, more especially in the middle of the tables deviate in the case of small distance considerably more. In order therefore to obtain an angle accurately it is necessary to calculate by the tables for the reduction to the angle. It is often the case, however, that one wishes to know only approximately (for instance in the adjustment of the scale), what angles can be measured, and in general, whenever great accuracy is not desired, these tables enable the angle to be read off immediately in degrees.

Quand on veut counaître la valeur absolue de l'angle φ en mesure d'arc, on a:

$$\varphi = \frac{n-\nu}{2d} \quad . \quad . \quad . \quad (17.$$

Si on désire l'angle exprimé en degrés, on doit encore multiplier φ par le nombre 57° 260° mentionné au début de cet ouvrage. De cette manière, on obtient la valeur de l'angle avec la plus grand précision possible.

2.) Réduction à la tangente φ . (Tables 23—42.)

De la même manière on a ici:

$$2 d tg \varphi = n - \nu \dots (18.$$

où ν est le nombre encore fourni par les colonnes et qui correspond à la distance d et à la déviation n de l'échelle.

La valeur absolue est:

$$tg \varphi = \frac{n-\nu}{2 d} \dots \dots (19.$$

8.) Réduction au sinus $\frac{\varphi}{2}$ (Tables 45-64.)

La grandeur proportionelle au sinus $\frac{\varphi}{2}$ est encore:

$$4d\sin\frac{\varphi}{2}=n-\nu \ldots (20.$$

et

$$\sin\frac{\varphi}{2}=\frac{n-\nu}{4\ d}\ldots (21.$$

4.) L'angle φ en degrés. (Tables 67-86)

Tous les angles pui peuvent se présenter ont été mentionnés dans les calculs précédents; il a donc paru convenable de les ajouter directement dans les tables.

Toutefois, l'exactitude des valeurs qui y ont été interpolées est naturellement beaucoup moindre.

Les colonnes marginales de chaque table sont calculées directement et, par suite, exactes à 0·1 minute près. Toute-fois, les valeurs interpolées, principalement au milieu des tables, diffèrent déjà un peu pour les petites distances. Par conséquent, si l'on veut avoir la valeur exacte d'un angle, il faut calculer d'après les tables pour la réduction à l'angle.

Mais on ne désire souvent connaître qu'approximativement, par exemple dans la disposition de l'échelle, quel angle on peut encore mesurer.

Dans le cas où la précision n'a pasbesoin d'être aussi grande, ces tables permettent de lire immédiatement l'angle en degrés.

Reduction auf den Winkel φ .

Reduction to the angle q.

Réduction à l'angle p.

. .

Reduction auf den Winkel φ .

Réduction à l'angle φ .

Dist. 1000-1100.

	1000 Diff.	1010 Diff.	1020 Diff.	1080 Diff.	1040 Diff.	1050 Diff.	1060 Diff.	1070 Diff.	1090 Diff.	1090 Diff.	1100 Diff.	
0 10 20	0,00 0,00 0,00 0,00	0.00 0.00 0.00 0.00	0.00 °.°° 0.00 °.°° 0.00 °.°° 0.00	0.00 0.01 0.00 0.00 0.00 0.00	0,00 0,01 0,00 0,00 0,00 0,00	0,01 0,01 0,00 0,00 0,00 0,00 0,00	0.01 0.01 0.00 0.00 0.00 0.00	0,01 0,01 0,00 0,01 0,00 0,00 0,00	0,01 0,01 0,00 0,00 0,00 0,00 0,00	0.01 0.01 0.00 0.01 0.00 0.00 0.00 0.00	0,01 0,01 0,00 0,00 0,00 0,00	20
30 40 50 60	0'01 0'03 0'07 0'03 0'07 0'03	0°01 0°01 0°02 0°03 0°07 0°03 0°11 0°04	0.01 0.01 0.02 0.03 0.04 0.03 0.11 0.04	0°02 °°01 °°03 °°04 °°03 °°04 °°04 °°04 °°04 °°04	0°02 °°01 0°02 °°03 0°07 °°04 0°11 °°04	0.03	0.03	0.03	0°02 °°°° °°°° 0°03	0.03	0.03	50 60
70 80 90	0'11 °'04 0'17 °'06 0'24 °'07	0°17 °°6 0°24 °°8	0'11 °'05 0'16 °'05 0'23 °'09	0°16 °°°° 0°° 0°° 0°° 0°° 0°° 0°° 0°° 0°° 0	0°16 °°07 0°23 °°08	0°10 °°66 0°16 °°66 0°22 °°68	O'10 0'04 O'15 0'05 O'22 0'07	O'10 °'04 O'15 °'05 O'21 °'06	0.10 0.09 0.12 0.09 0.08	0°09 °°05 0°14 °°06 0°20 °°08	0°09 °05 0°14 °06 0°20 °07	70 80 90
100 110 120 130 140	0°33 0°44 0°57 0°57 0°72 0°18 0°90	0°32 0°43 0°56 0°71 0°88	0°32 0°43 0°55 0°55 0°70 0°87 0°87	0°32 0°42 0°54 0°54 0°68 0°17 0°85 0°20	0°31 0°41 0°53 0°53 0°14 0°67 0°19	0°30 0°40 0°52 0°52 0°66 0°16 0°82 0°19	0°30 0°40 0°51 0°54 0°64 0°80 0°19	0.29 0.39 0.50 0.13 0.63 0.16 0.79	0°29′ 0°38°°99 0°49°°11 0°62°°13 0°77°°15	0.48 0.13 0.61 0.12 0.00 0.13	0°27 0°36 0°47 0°60 0°74 0°74	120
150 160 170 180 190	1'11 1'34 ° 27 1'61 ° 30 1'91 ° 33 2'24 ° 36	1'09 1'32 0'26 1'58 0'29 1'87 0'33 2'20 0'36	1°07 1°29 0°26 1°55 1°84 2°16 0°32	1°05 0°22 1°27 0°25 1°52 0°29 1°81 0°31 2°12 0°35	1 03 1 25 0 22 1 50 0 28 1 78 0 31 2 09 0 34	1'01 1'23 °'24 1'47 °'27 1'74 °'31 2'05 °'34	0'99 1'20 0'24 1'44 0'27 1'71 0'30 2'01 0'33	0°97 1°18 °°24 1°42 °°26 1°68 °°29 1°97 °°32	0°95 1°15 °°20 1°38 °°26 1°64 °°29 1°93 °°32	0,31 1,13 0,32 1,90 0,32 1,91 0,32 1,80 0,32	0°91 1°11 °°20 1°33 °°25 1°58 °°28 1°86 °°30	170
200 210 220 230 240	2.60 3.00 °.40 3.45 °.48 3.93 °.53 4.46 °.56	2.56 2.96 3.39 3.86 4.38 0.52 4.38	2.52 2.91 3.33 3.47 3.80 3.51 4.31 0.54	2°47 °38 2°85 °42 3°27 °46 3°73 °50 4°23 °54	2°43 2°81 3°22 3°67 3°67 4°16 9°52	2°39 2°76 3°16 3°60 3°60 44 4°08 0°48 4°08	2'34 o'36 2'70 o'40 3'10 o'43 3'53 o'47 4'00 o'52	2°29 2°65 °36 3°04 °39 3°47 °43 3°47 °46 3°93 °50	2°25 2°60 °°38 2°98 °°42 3°40 °°45 3°85 °°50	2°20 2°55 °38 2°93 °41 3°34 °44 3°78 °48	2°16 2°50 2°86 3°27 3°70 3°70 3°70	230 240
250 260 270 280 290	5.02 °.61 5.63 °.66 6.29 °.70 6.99 °.75 7.74 °.80	4'94 °.6° 5'54 °.64 6'18 °.69 6'87 °.74 7'61 °.79	4.85 0.59 5.44 0.63 6.07 0.68 6.75 0.73 7.48 0.78	4.77 0.58 5.35 0.62 5.97 0.67 6.64 0.71 7.35 0.76	4.68 5.25 5.86 6.52 7.22 6.66 7.22 6.75	4.60 5.16 0.60 5.76 0.65 6.41 0.69 7.10 0.73	4.52 0.55 5.07 0.59 5.66 0.63 6.29 0.68 6.97 0.72	4.43 °.54 4.97 °.58 5.55 °.62 6.17 °.67 6.84 °.71	4°35 4°88 0°56 5°44 0°61 6°05 0°66 6°71	4°26 4°78 0°56 5°34 0°60 5°94 0°64 0°58	4.18 4.69 5.23 5.82 5.82 6.45 6.45	270 280
300 310 320 330 340	8.54 0.85 9.39 0.91 10.30 0.95 11.25 1.01 12.26 1.07	8.40 0.84 9.24 0.89 10.13 0.94 11.07 0.99 12.06 1.05	8.26 9.08 9.96 10.88 11.86	8.11 °.82 8.93 °.86 9.79 °.91 10.70 °.96 11.66 1.01	7°97 °8° 8°77 °8° 9°62 °89 10°51 °95 11°46 °99	7.83 °.78 8.61 °.83 9.44 °.89 10.33 °.93 11.26 °.98	7.69 °.77 8.46 °.81 9.27 °.87 10.14 °.91 11.05 °.97	7.55 0.76 8.31 0.80 9.11 0.85 9.96 0.89 10.85 0.95	7'41 8'15 0'74 8'93 0'84 9'77 0'88 10'65 0'93	7°26 7'99 °77 8'76 °83 9'59 °86 10'45 °91	7°12 7'84 °'72 8°59 °'81 9'40 °'85 10'25 °'89	300 310 320 330
300 370 380	13'33 1'11 14'44 1'18 15'62 1'23 16'85 1'29 18'14 1'35	13°11 1°10 1421 1°16 15°37 1°21 16°58 1°27 17°85 1°33	12.89 1.08 13.97 1.14 15.11 1.19 16.30 1.25 17.55 1.3,	12.67 1.07 13.74 1.12 14.86 1.17 16.03 1.33 17.26 1.39	12°45 1°05 13°50 1°16 14°60 1°16 15°76 1°21 16°97 1°26	12°24 13°26 14°35 14°35 1°14 15°49 16°68	12.02 13.03 1.07 14.10 15.21 16.38 1.01 16.38	11.80 12.79 13.84 1.10 14.94 1.15 16.09	14.67 1.13 15.80 1.18	11.36 12.32 13.33 1.06 14.39 1.11 15.50 1.10	11'14 12'08 1'00 13'08 1'04 14'12 1'09 15'21 1'14	350 360 370 380 390
400 410 420 430	19'49 1'41 20'90 1'47 22'37 1'53 23'90 1'59 25'49 1'66	19°18 1°39 20°57 1°44 22°01 1°51 23°52 1°57 25°09 1°63	18.86 20.23 21.65 1.42 23.14 1.54 24.68	18.55 1.35 19.90 1.40 21.30 1.46 22.70 1.58 24.28 1.58	18 ² 3 1 ³ 3 19 ⁵ 56 1 ³ 8 20 ⁹ 4 1 ⁴ 4 22 ³ 8 1 ⁴ 9 23 ⁸ 7 1 ⁵ 56	17'92 1'31 19'23 1'35 20'58 1'42 22'00 1'47 23'47 1'54	17.61 1.28 18.89 1.33 20.22 1.40 21.62 1.44 23.06 1.52	17.29 1.26 18.55 1.31 19.86 1.37 21.23 1.43 22.66 1.49	16.98 18.22 19.51 20.86 1.40 22.26 1.46	16.66 17.88 1.22 19.15 1.33 20.48 1.38 21.86 1.43	16°35 1°35 17°55 1°35 18°80 1°36 20°10 1°35 21°45 1°41	420
450 460 470 480	27.15 1.71 28.86 1.78 30.64 1.84	26.72 1.69 28.41 1.75 30.16 1.81 31.97 1.82	26 ² 9 1 ⁶ 66 27 ⁹ 5 1 ⁷ 3 29 ⁶ 8 1 ⁷ 8 31 ⁴ 6 1 ⁸ 5	25.86 27.50 1.70 29.20 30.96	25.43 1.61 27.04 1.68 28.72 1.73 30.45 1.70	25.01 26.59 1.65 28.24 1.70 29.94	24.58 26.13 1.62 27.75 1.68 29.43 1.73	24'15 25'68 1'59 27'27 1'65 28'92	23.72 25.23 26.79 28.42	23 ² 9 1 ⁴⁸ 24 ⁷ 7 1 ⁵ 4 26 ³ 1 1 ⁶ 0 27 ⁹ 1 16	22.86 24.31 1.52 25.83 1.57 27.40 1.60	470 480
1	34·38 1·97 36·35	33 [.] 84 1.95 35 [.] 79	33.31 1.91	32.77 1.89 34.66	32 ² 4 1.85	31.40 1.83	31.19 1.81	30.63 1.77 32.40	30°10 1°74 31°84	31.52	29°02 1°69 30°71	49° 500

Dist. 1100-1200.

	1100 Diff.	1110 Diff.	1120 Diff.	1180 Diff.	-1140 Diff.	1150 Diff.	1160 Diff.	1170 Diff.	1180 Diff.	1190 . Diff.	1208 Diff.	
	0,00	0.00	0,00	6:00	0,00	0:00	0:00	0:00	0,00	0,00		
10	0,00 0,00	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00 °.∞	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00	0.00 0.00	١.
20	0.00 °.∞	0.00 0.00	0.00 0.00	0,000 0,00	0.00 0.00	0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00	1
	0,01 0,01	0,01 0,01	0.01 0.01	0,01 0,01	0,01 0,01	0.01 0.01	0.01 0.01	0.01 0.01	0.01 0.01	0.01 0.01	0.01 0.01	2
30	0.05 6.01	0'02 0'01	0.05 0.01	0.05 0.01	0.05 0.01	0.01 0.00	0.01 0.00	0.01 0.00	0.01 0.00	0.01 0.00	001] 3
40	0.01	0,01	0 02	0'01	0'01	0,03	0.03	0,05	0,03	0.03	0.01	4
50	0.03	0.03	0.03	0.03	0.03	0.03	0.03	0.03	0.03	0.03	0.03	5
60	0.00 0.03	ഠ (് ് ് ് ് ്	0.00 0.03	0.00	0.00	0.02	0.02	0.02 0.03	0.02 0.03	0.02	0.02 0.03	1 0
70	0.00 0.03	0.00 0.03	0.00 0.03	0.00 0.03	0.00 0.03	0.08 0.03	0.08 0.02	0'08 0'03	0.08 0.03		0.08 0.03	
80	0'14 0'05	0'14 0'05	0'14 0'05	0.13	0.13 0.04	0.13 0.02	0.13	0.13	0.15 0.04	0.13 0.04	0.15 0.04	8
90	0.50	0.50	0,10 0,02	0,10 0,00	0,10 0,04	0,19 0,04	0.18 0.02	0.18 0.02	0.12 0.02	0.12	0.14 0.09	9
				1	1 .			1			, ,	1
100	0'27	0'27	0.50	0.50	0.50	0'26	0°25 0°33 °°c8	0'24	O.31 0.08	0.53	0.53	10
110	0.36	0.36	0.35	0.32 0.10	0.34 0.10	0'34		0 0 0 0 10	0.41 0.10	0.40 0.00	0.30	11
120	0,14	0.40	0.46 0.12	TU	- TT	0.44	0.43	0'42	0.25 0.11	0.40	0.39	12
130	0.60	0.20 0.14	0.20 0.14	0.24	0.26	0.22	0.24 0.13	0.23 0.13	0.62 0.13		0.20	13
140	0.4 0.14	0.43	0'72 0'17	0'71 0'16	0.40	0.69	0.64 0.19	0.00	0.12	0.64 0.13	0.63 0.13	14
150	0.01	0.00	0.89	0.87	0.86	0.85	0.83	0.81	0.80	0.40	0,14	15
160	I,II o so	1,00 0,18	1.08 0.18	1.00 0.18	1'04 0'21	1.03 0.18	1.01	0.08 0.17	0.02 0.12	0.00 0.12		16
170	1,33 0,33	0 22	1.50 0.31	1.27 0.81	1.52 0.31	1,53 0,30	1.51 0.30	1.18	1.10	1.12 0.18	I'I 2 0'18	17
180	O O 25	1'56 ° 25	1'53 " 24	1.21 24	1.48	1'46 8 23	1.43 0.33	1,71 0,83	1.38 0,33	1,30 0 31	1,33 0.8[18
190	1.86 0 20	1.83	1.80 ° 27	1.22 0 20	1'74 0 20	1.71 0.22	1.68 23	1.66 ° 25	1.63 2.22	1.60 ° 24	1.53	19
	0.30	0.30	0,33	, , o, 39	1	0.88	0.38	0.50	0 20	0,522		_
200	2.19	2,19 0,33	2.00	2.00	2,05	1,00	1,06	1'92	1.89	1.85	1.85	20
101	2.20 0.34	2.46 0.33	2'42 0'33	2,38 0,32	2 34	2.30 0.31	2 20	2.55 0.33	5.18 0.33	2,17	2,10 0,38	21
220	2.86 0.36	2.82 0.36	2.48 0.39	2.43 0.39	2.68	2.64 0.34	2.60 0.36	2.22 0.36	2.21 0.33	2.16 32	2,15 0,35	22
30	3'27	3.22	3.12 0.43	3'12 0'42	3.06 0.41	3.05 0.38	2.00	5,01 0,39	2.86 0.35	2.81 0.38	2.76 0.34	23
240	3.40 0.48	3.65 0.43	3.59	3.24 0.42	3.47 °.45	3.42 0.44	3.36 0.43	3.30 0.43	3.54 0.45	3.10 0.41	3.13 0.40	24
	· 1	-	•		l ' .	l		1	1	1	1	
50 60	4'18	4'12 4'62 °'50	4'05	3.99 0.48	3'92 0.48	3.86	3.79 0.46	3.73 0.45	3.66 4.11 °.45	3.60	3'53 0'43 3'96 0'46	250
	4.69 0.54		4.54 0.53	4'47 0.52	4.40	4'33 0.50	4 2 3 00 40	4.18	4.28 0.47	4.03 0.47	3 90 0.46	26
70 80	5.82 0.59	5.12 9.28	5.07 0.57	4.99 . 56	4.91	4.83	4.74 0.54 5.28 0.58		5'10 0'50	4.20 0.21	4.42 0.50	270
		5.73 0.62	5.64 °.61	5.22 0.60	5.46	5.37 0.59	5.86 0.28	5'19 0'57	5.66 0.26	5.01 0.22	4.92	
90	6.45 0.67	6.32 0.66	6.522 0.62	6.12 0.64	003 0.63	2.06 0.63	0 0.	5.76 0.60	· • • • • • • • • • • • • • • • • • • •	5.26 0.58	5'46 0'57	29
100	7.12	7'01	6.00	6.79	6.68	6.28	6.47 0.64	6.36	6.25 6.87 °.62	6.14 6.45	6.03 0.60	30
10	7.84	7'72 0 71	7.60 ° 7°	7'48 0	7'26 0'08	7.24		6.99 °.68	6.87 0.62	6.75 0.61		31
20	8.20° /3	8.72 0 12	8.33 0.73	8.50	8.07 7	7.04 2 70	7.80 0.03	7.67 0.68	7.24 0 07	7.41	7'28 "	32
30	0.10	0.26 79	0.11 0 %	8.07 6 77	8.82 75	8.68 4	8.54 ° 74	8.30 ,,	8.25	8.10 , 22	7.06 0 00	33
40	10,32	10.00 0.93	0.04	0.48	9.62 0.84	9.46 0.84	0.31	0.12	. 8°00 ° ′′°	8.84 0.74	8.68	34
	0 09	0.88	0 60		0 04	U 24,	0 02	0 0.	0 80	0 76	° 77	
150	11,14	10,02 0.83	10,80	10.63 0.80	10'46	10'30	10.13 0.82	9.96 0.84	9.79 0.83	9.62	9.45 %	35
, vo	12.08 1.00	11'90 0'98					10.08 0.82		~ * 8e	1 44 0.06	1025 1	- 20
70	13.08 1.04	12.88 1.03	11.41	1240 .	12 29		11.80 0.81		11.20	11 30 0.00		
8o	14'12 1'09	13.01	13'09	13 40	13 2/	13 00	. ~ .	144 0,3	12.42 0.98	12'20		
90	15'21 1'14	13.01 1.07	14'75 1'11	14.25 1.10	14'29 1'08	14.07 1.06	13.84 1.04	13.61 1.03	13.38 1.01	13.12 1.00	12'92 0'98	39
00	16.32	16.11	15.86			I				l		40
	16.35	12.30 1.18	12.03	15.62	15.37 1.13	12.13 1.11	14.88 1.09	14.64	14.39 1.00	14.12	13.00	
		17.29 1.32	17.05	10 /0	16.20 1.12	16.54 1.12	*3 97	13/1			14 92	41
20			10 23	1/90	1101		17.11 1.19	16.83	17.70	102/	13 99 1.11	42
			19.30	19.50 1.59	18'90 1'27	18.60 1.30	10 30 1.24	10 00 .,		1/40	17'10	43
4 0	21 43 1·41	2 1.39	20 01 1.37	20'49 1'36	20'17 1'34	1,31	19 34 1°29	19 22 1.27	1,86	10 39 1-33	18.54 1.81	44
50		22.25 1.43	22.18 1.41	21.85 1.39	21'51 1'37	21'17 1'35	20.83 1.34	20'49 1'32	20°16	19'82	19'48	45
60	24'31 1'45	23.95 1.50	23'59 1'48	2.5 24	22.88 1.43	22.52 1.42	22'17 1'39	2101		2109	20'73 1'31	46
70	25.83 1.22	25°45 1°55	25'07	24 00	24 31	23 94 l	23.56 1.43	23'18 1'41	00	22 42	22'04 1'35	47
80	27.40	27'00	26.60 1.28	26.50 1.22	25.80 1.53	25'40	24'99 1'50	24 59	24'19 1'45	23.79 1.43	23'39 1'41	48
	20'02 1.60	28.60 1.66	28.18 1.64	27.75 1.62	27'33 1'60	26.01 1.21	26.49 1.54	26.04 1.25	25.64 1.50	25.55 1.48	24.80 1.41	49
_		1	. ••				1					
00 .	30.41	30.26	29.82	29.37	28.93	28.48	28.03	27.29	27.14	26.40	26.25	50

Reduction auf den Winkel φ .

Réduction à l'angle q.

Dist. 1200—1300.

1*

	1200 Diff.	1210 Diff.	1 220 Diff.	1280 Diff.	1240 Diff.	1250 Diff.	1260 Diff.	1270 Diff.	1280 Diff.	1290 Diff.	1300 Diff.	
0	0,00	0.00	0.00	0.00	0.00	0,00	0.00	0,00	0.00	0,00	0.00	0
10	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00	0.00 0.00	0.00	0.00 0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00 0.00	10
20	0.00	0.00 0.01	0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	0,00 0,00	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	20
30	0.01	001	0,01 0,00	0.01	0.01	0.01	001	0.01	0.01 0.00 0.01 0.00	0.01 °.∞ 0.01 °.∞	0.01 0.03	30
40	0.01	0.00	0.01	0.01 0.00	0.01	0.01	0.01	0,01	0.01	0.01	0.01	40
50	0.03	0.03	0.03	0.03	0.03	0.03	0'02	0.05	0'02	0.05	0.05	50
60	0'05	0.02 0.03	0.02	0.03	O'OE O OB	0.03	0.04 0.08	0.04 0,03	0.04 0.03	0.04 0.03	0.07 0.03	60
70	0.08 0.03	0.08 0.03		0.08 0.03	0 00	0.08 6.03	0'07 0'03	0.07 0.03	0.03	0.04 0.03 0.10 0.03	0.03	70
80	0.15 0.04	~ ~ ~ ~ ~ ~ ~	O'12 0 04	~ ~ ~ ~ ~ ~	A-1 A O O4	A	O'T T O O4	C	0,11 0,04	0.10	0.10	80
90	0.12 0.00	0.12	0.10 °.04	0.19 0.04	0.19 0.04	0.19 0.04	0.12 0.04	0.12 0.04	0,12 0,04	0'14 0'04	O,14 °,02	90
			٠ - ا					2122			0.10	100
100	0.53	0'23 0'30 °'07	0°22 0°29 °°°7	0.55	0.51	0°21 0°28 °°07	O'21 O'28 °'07	0°20 0°27 °°08	0.32 0.01	0'19 0'26 °'07	0'26 0'07	IIO
110	0.30	0,30 0,00	0.00009	0.38		0.34 0.00	V. 3V 0 00	0.32 0.08	0.32 0.08	0.34 0.10	0'34 0'08	120
120	0.30	0.49	0'49	O. 4 G O . 0	0.37	0.47	0.40	0.45	0.44		0.43	130
130	0.03 0.13	~·62 ° 13	י זמים	0.00	0.20 0.13	0.20 13	0.28 0.13	0'56 "	0'55 "	O'EE '	0.24	140
140	0.63 0.14	0 02	0*14		0.20	٠.,	,	0 13	0.3	0.2	. "1	
150	0.77	0.76	0.42 °.19	0.24	o.88 o.12	0.42	0.41 0.86 0.12	0.69 0.84	0.68	0.64	0.66	150
160	0.94	0.02	0.01 0.19	0.00	0.88	0.87	0.86	0.84 °.12	0.83 0.19		0.80 0.14	160
170	1.15	1,10 0.1	1.00 0.18	1.02 0.12	1.00 0.18	1'04	1.03 0.10	~***	0 99	0.04	0.00	170
180	1,33 0,51	1,31 0,54	1.50 0.50	1'27	1'20	- T 0'00	1'22	1 20 0.01	1'17	1'15	1.14	180
190	1.24	1.22 0.22	1,25 0,52	1'49 0'25	1'48 0'22	1'46 0'24	1.43 0.83	1'41 0'23	1.38 0.33	1.30 0.33	1,31 0,30	190
200					-				1.01			200
200	1.82	1.80 2.08 °.28	1.77	1°74 2°01 °°27	1,48 0,36	1.40	1.00	1.64 1.89 0.25	1.86 °.25	1.84 0.32	1.20 0.24	210
210	2'10 2'42 °'32	0,31	2 04 0'31	2,31 0,30	2.28 0.30	2.52	2.51 0,56	2'17 0'28	2.14 0.38	2'11 0'27	2.07 0.27	220
220 230	2.42 0.34	2.39 0.33	2.35 0.33	2.64 0.33	2.60 0.32	2.20 0.31	0.31	2.48 0.31	2'44 0'30	2.40 0.29	2.36 0.29	230
240	2.13	3.08 0.30	3,U4 0,30	3.00	2.02 0.32	2'00 34	2.82 °.33 2.82 °.33	2.81 0.33	2.26	2.72 0 32	2.62 3,1	240
-40	3 23 0.40	- T	3 04 o*39	0 39	2 93 o 38	0 30	2 0 0.37	0.36	2 , 0.36	0 33	20, 0.32	
250	3.53	3.48	3.43 0.42	3,38 °.41	3.33 °.40	3.58	3.55	3.17 0.39	3.15 0.38	3.07	3°O2	250
260	3°06 ° 13 '	3.90	3.85	3.79 0.44	3/3	3.68	3.62 0.40	3.26 0.41	3.20 0.41	3 44 000	3 39	260
270	4.42	4.36		4.53 0.48	4.16	4'10	4.04	3.97	3.01	304	3.70	270
280	4.92	4.85	4'30 4'78 0'52	4.71 0.52	4'04	4.57	4 47 0 50	4.42	4 35	4 20	4.51	280
290	5.46 0.24	5.38 0.33	5.30 °.29	5.23 0.54	5.12 0.24	5.04 0.23	4.99 0.2	4.01 0.25	4.83 0.51	4.76	4.68 0.49	290
300	6.03	£*04	e•86	·	1	l .	ı	5.43		5.56	1	300
	6.63 0.60	5.94 °.6° 6.24 °.6°	5°14°58	5°77 0°58	5.69 °.56	5.60 °.26	5.21 6.06 6.60 6.60	5'43 0'54	5°34 0°53	5.48 0.23	5.17 0.21	310
310 320	7.28 2.03	7'18 " "	6.44 °.63 2.00	6.35 0.62	6.86	6.4	เกรด	5'97 ° 58	5.87 °.58 6.45 °.61	6.34	6.83 °.59	320
330	7.06	7.85 00	7.72	7.62	7.61 0 05	7.40	7.28	6.22 °.28	7.06	6.04	6.83 0.69	330
340	0.60 0 /2	8.56 ,,	8.43 0.42	N-21 0 09	8.10	8.07 0.41	7'94 0'66	7.17 0.65 7.82 0.65	7.70	7.57 0.63	7.45 0.66	340
34-	0 77	٠,٠		J /4	, ,,,	0.41	i .		"			١٠.
350	9'45 0.80	9.32 0.79	9.18	9.05	8.91 °.16	8.78	8.65 0.73	8.21 0.13	8.38 0.71	8.24 0.11	8.11 0.69	350
360	10 25	10 11	9.18 9.06 0.83	1 U OZ					9.09			300
1 3 70 1	11 10	10'04	10 70	100,5	1 40 47	, 10.52	: 10.10					1 3/-
300	11 99	1102	11 03	11.48	1 1 1 4 1	1115	10 40		10 04		10 30	3 0 0
390	15.05 0.08	12.24 0.32	12.20 0.92	11.48 0.90	15,50 0.83	12'02 0'91	11.84 0.90	11.62 0.84	11.47 0.88	11.50 0.85	11,11 0,82	390
	i					1		1				
410	13'90 14'92 1'02	13'71 1'01 14'72 1'05	13.21 0.99	13'32 0'98	13'12 0'97	12.88 0.95	13.67 0.98	12.24 0.92	13.32 °.92	13.02 0.34	12.84 0.92	410
4201	15 99	15'77 1'09	15.54	15.32 1.02	12.10 1.02	13.88	14'05	14'43 1'01	11441 .	113 44	13.76 0.92	420
430	17'10		16.63 1.13	16.39 1.13	16.12 1.10	15.02	1.7000	15'44	15 20 .	14.07	14.73 1.00	430
440	18.54	18.05 1.16	17.76 1.18	17.21 1.19	17.52 1.12	12.00 1.13	16.75 1.11	16.49 1.10	16'24 1'04	15.00 1.00	15.43 1.02	440
1		1 19					I.	1				
450	19'48 1'25	19'21	18.94 1.22	18.67	18.40 1.19	18.13 1.17	17.86	17.59 1.14	17.32	17.02	16.78	450
400	20.73	20'44	20 10	190/	11959	1930	. 10'01	10/3	1044 .	1 10 10 .	1 4 / 0 /	1 400
4701	22'04	21.74	21 43	2113	20'83	20.53	20.22	19'92	1001	1 4 4 . 7	1901	470
400	23 39	23.07	22 75	22 45	22 11 1.22	21.79 1.30	2 4/ 1.20	21 15	2003	1 4 Y 3 4 .	, 20 19	400
490	24.80 1.45	24.46 1.43	24.12	23.78 1.40	23'44 1.38	23.11 1.32	22.44 1.33	22.43 1.31	22.00 1.30	21.75 1.8	21'41 1'26	490
500	26.25	25.89	25.23	25.18	24.82	24.46	24'10	23.74	23.39	23.03	22.67	500
-30		-0-9	-0 00	_5 _5		_ ~ ~ ~ ~	- न - •	-0/7	-009	5 - 3		-30

Reduction auf den Winkel φ .

Réduction à l'angle q.

Dist. 1300-1400.

	1800 Diff.	1810 Diff.	1820 Diff.	1880 Diff.	1840 Diff.	1850 Diff.	1360 Diff.	1870 Diff.	1880 Diff.	1 890 Diff.	1400 Diff.	
0	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0,00	
10	0.00 0.00	0.00 °.∞	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00 %.∞	0.00	0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	,
20	0.00 °.∞	0.00 0.00	0.00 0 0	0.00 °.∞	0.00 0.00	0.00 °.∞	0.00 ,	0.00 0.00	റ ഹറ	0.00 ,	0.00 0.00	2
30	0.01 0.01	0.01 0.01	0.01 0.01	0.01 0.01	0.01 0.01	0.01 0.01	0.01 0.01	0,01 0,01	0.01 0.01	0,01 0,01	0.01 0,01	
40	0.01 0.00	0.01 0.00	0.01 0.00	0.01 0.00	0.01 0.00	0.01 0.00	0.01 0.00	0,01 0,00	0.01 0.00	0.01 0.00	0.01 0.00	
40	0.01	0,01	0.01	0,01	0.01	0.01	0.01	0.01	0,01	0.01	0.01	l '
50	0.03	0°02	0'02 0'04 °'02	0.02	0'02	0.03	0.05	0.05	0.05	0'02	0'02	١.
60	0.01 0.03	0.04 0.03	0.04 ° 02	0.04	0.04 %	0.07 0.03	0'04 0'02	0.04 0.03	0'04 0'02	0.04	0.04 0.08	
70	0.04 °.03	0.04 0.03	0.04 0.03	0.02 0.03	0.07 0.03	0.04 0.03	0.00 0.03	0.00 0.08	0.00 0.03	0.00 0.03	0.00 0,00	١.
80	0.10 0.03	0.10	0.10 0.03	0.10 0.03	0.10 0.03	0.10 0.03	0.00	0.00 0.03	ຸດ•ດດິິິ	0.00 0.03	0.00 0.03	
90	0.14 0.04	0,14 0,04	0'11 0'04	0'14 0'04	0.14 0.04	0'14 0'04	0,13 0,04	0,13 0,04	0.13 0,04	0.13 0.04	0.13 0.04	
ا ۳	0.14 0.02	0 05	0 05	0.14 0.02	0'14 0'05	0'14 0'04	0,13 0,02	0.13 0.01	0.13 0,04	0.13 0.04	0,04	
00	0.10	0'19 0'25 °'06	0'19 0'25 °'06	0.19 0.00	0'19 0'25	0°19 0°25 °°66	0.18	0.18	0.12	0.12	0.12	1
10	0.26 0.01	0.25 0.00	0'25 0'06	0.5 0.00	0.25 0.06	0.25 0.06	0'24 0'06	0'24 0'06	0.23	0'23 0'07	0.53 0.00	ī
20	0.34 0.08	0.33 0.08	0.33 0.08	0.35	0.35 0.04	0.32 0.01	0.31 0.04	0'31 0'07	0'20 0 07	0'30 0'07	0.50 0.00	I
30	0.13	0.15 0.00	0'42 0'09	0.71	. 0.41	0.40 0.00	0.30	0.30	0.30 0.00	0.38 0.00	0.37 0.08	I;
40	0.24 0.11	0.23	0'52 0'10	0.21	0'51	0.20 0.10	0,40	0.48 0.09	0.48 0.10	0.47	0.46	I
~~	0.24 0.13	0 00 0'12	0,13	0,13	0,15	l	0.49	0.11		0,11	9 11	i
50	2.66	0.65	0.64	0.63	0.63	0.65	0.60	0.20 °.13	0.21	0.28	0.24 0.24	1
бо	0.80 ° 14	0'70 ° '4	0'78 ° '4	0.77	0.46 , 1	0.75 0.13	0.23 6 13	0.45		0.70	0.69 0.13	I
70	0.06 0.16	0.02	0.03 , 13	0.05	0.01	0.00 0.13	0.88	0.87 0.12	0.85 0 14	0.84 0.16	0'83 0'14	lτ
80	I'14 0'20	1.15 2 14	1,11 0 10	1.00 0 1/	T'08 ° 17	1.00 0.10	1,07	1,03 0,18	1.01	1.00 °.16	0.08 . 13	1
90	1,34	1.32 0.50	1,30 0,19	1'28 0 19	1.50 0.18	I.54 0.51	1.53 0.50	1.51 0.18	1.10 0.18	0.17	1.12 0 14	lτ
90	1 34 0.23	0'22	0,31	0.31	0,31	0.51	0.30	0.30	. 19 0.19	1 1 / 0.19	, 0.19	1
100	1.26	1.24	1.21	1,49 0,53	1'47	1'45	1'43	1'41	1.38	1,36	I*34 0*21	2
10	1.80	1.78 24	1.75		1.40	1.42 1.68 °.33	1.02 0.32	1.63	1,60	1'57	1.22	2
20	2.07 0.27	2.04	2.01	1.08 8 20	1.02 0.38	1,03 0.82	1'90 0'25	1.87 0.36	1.84 0.54	1.81	1.78 0.23	2
30	2'36 0'29	2.33 23	2.50 0.38	2.50 0.58		2'20 " 2'	2.17		2'10 "20	2.07 0-20	2.03 0.22	2
40	2.67 0.32	2.64	2.60 3,	2'56 0'30	2.23	2'10 0 29	2'45	2.45	2'28 0 20	2.32	2.31 0.38	2
-	_ °, °, 35	o*34	° 34	0 33	2 33 0.33	2 49 0.32	2 40 0.32	2 42 0.31	J .] 330	2 0 0 30	-
250	3'02	2.08	2.04	2.89	2.86	2.81	2.11 0.34	2.43	2.69 °.33	2.65	2.61	2
:6o	3.30 3,	3, 371	3'30	2.52	3.21 33	3.16 0.32		3.00		2.07	2.03 0.32	2
270	2.28 2.38	2.72	3.48 2.30	2.4.3	2.28 3,	2.2 2 3/	2'17 0 30	3.42	2.32	2,35	3.27	2
28o	1.51	1.12	7,10	1.01 0.42	2.08	2.03	2.87	18.8	3.75	3.70	2.64 37	2
390	⊒¹68 ° "/ I	4.61 40	4 55 ° 45	4 49 0 45	1'12	1 4.36	4:30	1.53	4.1.7	1'10	4.01 0.40	2
	4 00 0.49	0.49				0 40	1	1	4 - 7 0*44	0.44		
300	5.17	5.10	5.03 0.20	4.95 0.50	4.89 0.49	4.82	4.75 °.48	4.68	4.61	4.24 0.46	1'47 0'45	3
10	5.68	5'01	5.53	5.45	5.38 0.52	5'30	5.53 0.21	5.12 0.20	5.07 0.20	5.00		3
20	6.21	6.19 °.22		3 99	5.00	5.82		5.65	5.24 °.23	5'40 "	5'40 "1"	3
330	6.83 0.62	6.44 0.61	6.65	6.22	6.16	6.38	6.28	6.19		6.01	5.92	3
40	7.15 0.02	7.35 0.61	7.25 0.64	7.15 0.64	7.02 0.63	6.06	6.86	6.26	6.66 ° 50	6.26 0.28	6.46	3
			0.04			0 01	0 00	0 39	0 39	0 30	0 57	1
350	8.11	8.00	7.89 °.68	7.79 0.66	7.68 0.65	7.57 0.65	7.46 0.64	7.35 0.63	7.25 0.62	2.14 °-91	7.03 0.60	3
360	8.80	808	0 3/ 3.77	0.45	8'33	0 22	8.10	1 7 UO	707	7.75	/ 0.3	
370		9'40		9 - 7	903 0.73	0 90	8.77	003	0.52	8.40	0 - /	1 .7
38o	10 30		10.03	909	970		940		921 0.72	9.00	97 0000	ıv
90	11.11 0.82	10.09 0.84	10.85	10.62 0.83	10.25 0.80	10.38 0.40	10.53 0.48	10.08 0.43	9.93 0.77	9.79 0.75	9.64 0.74	3
			1		I .						1	۱.
100	11.06	11.80 0.84	11.64 0.86	11'49 0'84	11.32 0.84	11.12 0.83	11,01	10.82	10.40	10.24 0.48	10.38	4
110	1 2 04 000	120/ .	12.20	12 33	12 10 0.88	12 00	11104 -	11100	1 4 4 4 4 - 1 0 2	1 4 4 . 3 2		
20	13 /0 0.02	13 30 0.06	13 40 000	13 22	1304 000	120/ 200	12 00 2.80	12.70	12 32 3.00	1 1 2 1 4	1190 0.84	4
130	14.73	14 34	1434 000 1	14 15	13.00	13 // 0.04	. 100/ 0.03	13330	1319	12 99	12 00 - 00	, 7
40	15'73 1.05	12.23 1.03	15.32 1.02	12,15	14.01 1.00	14.41 0.98	14.20 0.97	14'30 0'95	17,00 0.02	13.89 0.93	13.68 0.03	1 4
					1							1
50	16.48 17.87 1.∞9	16.26	16.34 1.04	16.13 1.02	15.01	15.69 1.03	15.47 1.01	15.52	15.04 0.98	14.82	14.60 0.86	4
фо	1 * / 0 / 4 *	1/04	' 1 / 4 1 .	1/10	10 95	10.72	10.40	10 25	10 02	1 1 7 / U .	1.7 .70	. 4
170	1901	1070	10.52	10 2/	18.03	17 70	1/33 1.00	11/20	1704	10.80	16.22 1.03	4
180	20'19	1993	190/ 110	19.41	19.15	18.99	18'02	1030	19.10	1 1 05	1/ 50 1.08	1 4
90	21'41 1'26	21'14 1'24	20.86	20.29 1.31	20.31	20.01	19.76 1.17	19'49 1.15	19'21 1'14	18.04 1.13	18.99	4
00					i							5
4 1 1	22.67	22.38	22'00	21.80	21.21	21'22	20.93	20.64	20.32	20'06	19.77	

Reduction auf den Winkel φ .

Réduction à l'angle q.

Dist. 1400-1500.

-							· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	 				
	1400 Diff.	1410 Diff.	1420 Diff.	1480 Diff.	1440 Diff.	1450 Diff.	1460 Diff.	1470 Diff.	1480 Diff.	1490 Diff.	1500 Diff.	
0	0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00	0.00	0.00 0.00	0.00	0.00 0.00	0
10	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	10 20
20	0.01 0.01	0.01 0.01	0.01 0.01	0.01 0.01	0.01 0.01	0.01 0.01	0.00	0.00 0.00	0.00	0.00	0.00	30
30	0.01 0.00	0.01 0.00	0.01 0.00	0.01 0.00	0.01	0.01 0.00	0.01 0.01	0.01 0.01	0.01 0.01	0.01 00,	0.01 0.01	40
40	0.01	0.01	0.01	0.01	0.01	0.01	0.01	0.01	3 01		0,01	7
50	0.05	0.05	0.05	0.05	0.05	0.05	0.05	0.05	0°02 0°03 0°05	0.02	0.05	50
60	0.04 0.03	0.04 0.03	0.07	0.04 0.03	0.01 0.03	0.07	0.02 0.03	0.02 0.03	0.03	0.03	0.02 0.03	бо
70	0.00			0.00		0.00	0.02	0.02	0.02	0.02	0.08 0.03	70
80	0.00	0.00 0.03	0.00	0.00	0'09 °'03 0'12 °'03	0.00 0.03 0.15 0.03	0.08 0.03	0.08 0.03	0.11 0.03	0.08	0,11 0,03	80
90	0.13 0.04	0.13 0.04	0,13 °,04 0,00 °,04	0.15 0.03	0,15	0.15	0.15	0.15	0.04	0'11	0.04	90
100				0.19	0.19	0.19	0.19	0.19	0.15		0.12	100
110	0°17 0°23 °°66	0°17 0°23 0°06 0°29	0°17 0°22 °°05	0.16	0.33 0,00	0.33 0.02	0.31 0.02	0.02	0.51 0.00	0.12	0.12	110
120	0.00	0.50 0.00	0.38 0.00	0.00	0.58	0.58	0.27	0.27	0.27	1 0°26 ° 0°	0.50 0.02	120
130	V- 32 C C	O* 0 = 0 00	0.36	1 0.30	0.35	0.35	0.34	0.34	1 0.37	1 0.33	0.33	130
140	0.46 0.09	0.46 0.03	0.42 0.00	0.42 0.00	0.44 0.10	0,44 0,10	0.43	0'34 °°08 0'42 °°08	0.42 0.03	0.45 0.00	0'33 ° ° ° ° ° ° ° ° ° ° ° ° ° ° ° ° ° °	140
			1	1			0.53				1	
150 160	0.24 0.60 0.13	0.20	0.22 0.62 0.81	0.22	0.62	0.24	0.23	0.2 0.63 0.12 0.25 0.80	0.2 0.11	0.21	0.20	150 160
170	0.02 0.14	O.83	0.81 0.14	0.40 0.13	0.40 0.13		0.26 0.13	0.72 0.13	0.24 0.13	0.43	0 12	l
180	ייי אחים	0.05 0.14 0.18	0.00 0.12	0.04 0.12	0.03		0.00	0.80 0.14	0.24	0.87 0.14	0.80	180
190	1.12 0.13	1'14 0'17	I.15 e.18	0'94 0'17	1.00 0.16	1.08 0.18	1.00 0.18	0.89 0.19	1.04 0.12	0.87 0.12	1.01 0,12	190
l I	0.19	0,18	0.18	i	1.00 0.18	I .	1		I.	1	i I	1
200	1'34 1'55 °'21	1,23 0,31	1'30 1'51 0'21	1'29	1.52	1.70	I'24 0'20	1'23 1'42 °'19 1'63 °'21	1'21 1'40 0'20 1'60 0'31	1.38 0.10	1.39 0.18	200
210	1.22 0.33	1.23 0.33	1.21 0.33	1 49 0.33	1 1 /1 /	1,40	44	1'42	1.40			210
220	1.28 0.33		1 1/4	1.41		1.67 0.31	1.65	1.86 0.53	1.00	1'58 0'20 1'58 0'23 1'81 0'24	1.20 1.20 1.20 1.40	220
230	2.03 0.58	2'01 0'25	1'99 0'25	1.00	1.03 0.86		1.88 0.33	2'11 0'25	1.83 °.25 2.08 °.25		1 1.77	230
240	2.31 °.30	0.30	2.52 0.36	2,55 °,36	2.10 0.30	5.12 °.39	2.13 0.38	2 11	2 08 0 27	2.02 0.34	2.02 0.34	240
250	2.01 0.38	2.28 0.31	2.24	2.21 0.31	2'48	2'45 o'30		2*38	2.32 0.88	2.31 0.38	2.58	250
260	2'93 0'34	2.89 °.31	2.82 °.31	5.85 0.33	2.78° 30		2.71 0.30	2.67 0.29	2.63 0.31		2.28	-/- 11
270	3 2 / 200	3.50 0.34		3.12 0.39	2'48 2'78 0'30 3'11 0'35	3.04 0.32	2.41 2.41 3.02 3.03 3.03	2.98	2'94 0'31	2 90	2.06 0 35	
280	3.04 0.40	3 39	3 33	331	3'40	3 42	3.30		3 2/ 2.36	U = U 2118	3.18	280
290	4.01 0.43	3.39 0.42	3'94 0'42	3.89 8.41	3.84 0.41	3'79 0.40	3.73 0.40	3.95	3.63 0.39	3.20 0.38	3.23 0.38	290
300								1		1	1	300
310	4'47 0'45	4'41 4'86 °'45	4.36 4.80	4'30	4 ^{.25} 68 6.43	4.19 4.62 3.41	4'13 0'42	4.07 0.42	4'02 0'41	3.97 0.40	3.01 4.31 0.40	
320	4.92 0.48 5.40 0.53	5'34 0'51	5°27 °50	4.74 0.46 5.20 0.50	5.13 °.49	5.07 0.48	4.22 °.42	4.49 0.44 4.93 0.47	4'43 ° 43 4'86 ° 46	4°37 °°43 4°80 °°45	4.31 °.42 4.23 °.43 5.18	320
330	5'02		5.77 0.50	5'70 30	5.62 0.49	7 77	5.47		5.32 0.49	5.522 0.48	5.18 0.45	330
340	6.46 0.24	6.38 0.23	6.30 0.23	6.55 ° . 25	6.14 0.24	⊢ 6.00 ຼູ	5.64 9.29	2.89 °.28	2.81 0.25	5.48	5.65 0.20	340
i i	1	0,0	6 6 55		6 (0	0.23					, ,,,,	
350	7.03 0.60	6.94 0.60	6.85 0.59	6.77 0.28	6.68 7.25 °.57	6.29	6.20 °.26	6.41	6.33 0.24	6.24 6.28 °.24	6.15 6.68 °.23	350
360	7'03	/ 34	7 47 0 62	/ 33 0.61	2.66 o.ei	7.76 0'60	/ 00	9/ ~	00/0.58	0.56		0
370 380	0 27	0.17	0.00 0.66	7 40	/ 00	7.76 0.63	1 / 03 - 14-		7'45 2'60	1 / 34 0.60	7.24 0.59	370
	0 94	0 03 2.42	8.72 0.68	8.61 0.68	8.50 0.67	8.39 0.66	0 2/ 2.66	9.9.0.65	8.60	7'94 0'63	/ 03	380
390	9 04 0.74	9 32 0.73	9.40 0.72	9 29 0.41	9 1/ 0.40	9 0 0.69	0 93 0.68	0.67	8.69 0.67	8.57 0.65	0 45 o*65	390
400	10.38 0.44	10.52 0.46	10'12	10'00 0'74	9.87	9'74 0'73	9.61	9'48 0'71	9.36 0.69	9.23 0.69	9.10 °.68	400
		11()1		10 /4	10 00	104/	10 33 0.75	1019	10.02	9.02		410
1 420 I	11'00	1101	11.07	11 34	11'37	1123	11100	10 93	10.78 0.26	10 04	1 49 1	420
		12 04 2.84	12 49 0.86	12 33	12 1/ 2084	12 02	11.80 "	11 /0 0.8	11'54 0.80	111.10		430
440	13.68 0.88	13.21 0.91	13.35 0.89	13.18 0.89	13.01 0.88	12.82 0.89	12.68 0.82	12.21 0.84	12.34 0.84	12.18 0.85	12.01 0.81	440
450	17.60	14'42	14'24 0'94	14.07 0.98	13.89 0.91		13.23 0.89	13'35 ° · 88	13.18 °.89	13.00 0.85	12.82 0.84	450
400 1	17 7U . I	15.37 0.98	1510	14.00 0.00	14.80 0.91		14'42	14'23 0'91	14.01 0.86	13.85 0.89	13.66 0.84	460
		19.32 1.03	10 15	10 90	15.75 0.98	15.55	15'34 0'96	15'14	14'94 0'94	14.74	14.24 0.91	470
		17'37 106	17'10	10 94	10.73	10.2	10.30	10.00	15.88	15'00	15'45 0.04	480
490	18.69	18.43 1.10	18.51 1.08	17.08 1.07	17.75 1.06	17.23 1.04	17.30 1.03	17.07 1.02	16.84 1.01	16.65	16.39 0.98	490
					18.81	18.22			1			500
300	19.77	19.23	19.29	19'05	10 01	10 5/	18.33	18.00	17.85	17.61	17:37	500
									(

Reduction auf den Winkel φ .

Réduction à l'angle q.

Dist: 1500-1600.

	1500 Diff.	1510 Diff.	1520 Diff.	1530 Diff.	1540 Diff.	1550 Diff.	1500 Diff.	1570 Diff.	1580 Diff.	1590 Dift.	1 600 Diff.	
0	0.00	0.00	0'00	0.00	0.00	0.00	0.00	0:00	0,00	0.00	0,00	
10	0.00	0.00	0.00 0.00	0.00 °.∞	0.00 0.00	0.00 0,00	0.00	0.00	0.00	0.00 0.00	0,00	١.
20	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00 0.03	0.00 0.00	0.00	0.00 0.00	0.00	0.00 0.00	0.00 ,	0.00	0.00 0.00	I
30	0.00 °.∞	0.00 °.∞	0.00	0.00 s m	. ~~~	0.00 0.00	0.00	0.00 %,	0.00	0.00 %,	0.00 0.00	2
40	0.01 0.01	0,01 0,01	0.01 0.01	0.01 0.01	0.01 0.01	0.01 0.01	0.01	0.01 0.01	0.01	0,01 0,01	0,01 0,01	3
	0 0.	0 01	0.01	0 01	0 01	0 01	0.01	10,0	0,01	. 0.01	0 01	l
50	0.05	0,05	0.05	0'02	0.05	0.05	0'02	0.05	0.05	0.05	0.05	5
60	003	0.03 0.01	0.03 0.01	0.03 0.01	0.03 0.01	0.03 0.01		0.03	0.03	0.03 0.01	0,03 0,01	6
70	0 05	0.05	0.02	0.02	0.05	0.02		0.05	1 0 0 0 0 00	0.02	0.05	1 7
80	000	0.08 0.03		0.08	0 00			0.07				
90	0.11 0.03	0,04	O.11 0,04	011 %,	0,01	0.10 0.03	0.04	0.10	0.10	0.10 0.03	0.10 0.03	9
00	0.12	0.12	0.10 °.04	0.10 0.04	0.10 0.04	0.10 0.02	0.14	0'14	0'14 0'18 °'04	0.13	0.13	10
10		0.20 0.00	7 ~ ~ ~ 6	´ ~ · ~ í						0.12	0'17 0 01	11
20	0.50 0.00	0.50 0.00	0 25	0 25	0.24	0.5	0.30	0.23 0.02	0.23	0.22	0.55	12
30	0 33 008	0.33 0.08	0.32	0.35	0.31	031	0 00			0.50	0.58 0.00	13
40	0.41	0'41 0'08	0.40 0.08	0'32	0.39 0.08	0.39 0.08	0.38 0.08	0.38 0.08	0.32 0.08	0.37 0.08	0.36 0.08	14
50	0.20	0.49	0'49 0'59	0.49	~0	0°47 0°57	0.46	0.46	0.45	0.45		15
60	0.00	0.40	0.20	0.29	0.58	0.24	0.40	0.22 0.00	0.22	0.24	0.23	16
70	0.45	0.20	0.20	0.20	0.00	0.68	0.04	0.66		0.65	0.64	17
80	0.86 0.14		0.83	0.83	0.85	ואירו	0 00	0'79 0'14	0.48	0.42	0.76 0.13	18
90	1.01 0.12	1 00 ° 15	0.08	0.64	0.00 0.19	0.02 0.14	0.01 0.12	0.03 0.14	0.01 0.12	0.00 0.12	0.89 0.14	19
00	1.18	1.19	1,12 °,18	1,13 0,18	1'12		1'09	1.08	1.09 0.19	1.02	1.03	20
10	1.36 0.18	I'34 °'20	1,23 0,18	1,31	1'29 0'17	1.58 0,14	1-20		1.55 0.10	1.51		
20	1.56	1'54	1.25 8.19	1,20 0,18	1.48 0.19	1.47	1'45 0'20	1'43 0'20	1'41 0'83	1.39 0.18	1.37 0.30	22
:30	1.78 0.22	1.40 0.33	1.24 0.23	1'72	1.69 0.31	1.68	1.65		1.01	1,20 0,31	1.24 0.30	23
240	2.02 0.34	2.00 0.84	1.97 0.26	1.02 0.52	1,05 0,52	1'90 0'25	1.88 0.34	1.82 0.33	1.83 0.33	1.80 0.33	1.48 0,51	24
250	2.58	2°25 2°52 °°27	2'23 2'50 °'27		2.17	2'15	2.15	2'09 0'25	2.06 0.32	2.03	2.01	25
:6o	2.26 0.38	2.22		2°20 2°47 3°76	2'44 0'28	- 4	2,38 0,39	2.34 0.38	2'31	2.58 0.52	2.52 0.54	20
?70	2.86 0.30	2.82 0.30	2.79 0.32	2.46	2.45	2.60 0.31	2'00		2.20 0.29	2.22	2.25 0.32	27
280	3.18 0,35	3'14 °'32	3'11 0'34	3.04 0.33	3.03 0.33	2"(X)		2.05 0.35	5.88 0.31	2.84 0.31		28
90	3.23 0.38	3.49 0.37	3'45 0'37	3.40 0.36	3.36 0.36	3.33 0.35	3.58 0.32	3.54 0.34	3.10 0.34	3.12 0.33	3,11 0,39	29
00	3'01	3.86	3.82	3.76	3.45 °.38	3.68	3.63 °.37	3.28 0.37	3'53 0'36	3.48 0.36	3'44 0'35	3
10	4.31 0.40	4'25 0'39	4.21	4.12 0.41	4'10 "	4°05 ° 37		3.95 ° 39	3.89 0.39		3.79 0.38	
20	4.73	4.67	4.62	4.26	4°50 ° 40	1.12	4.39		1.58	4'22	1 4 17	3
30	5'18 13	5.12 0.45	5.06 4	4.00	4.03	4.87	4.81	4.75	4.68 0.43	4.62	1.20 33	33
40	5.65 6.47	5.29 8.49	5.52 0.49	5.45 °.48	2.38 °.48	5'32 0'45	5.25 0.44	2.18 °.49	5.11 0.49	5.02 0.43	4.08 0.42	
50	6.12	6.03	6.01	5*03	5.86	5'79 0'50	5'72 0'49	5.64	5.57 2.40	5'50	5.43	35
60		6.60 0.52	6.52 6.21	045.	6.25		021	1 013	0.00	5.08	5'90 °'49	1.3
70	7.24 0.50	7.10 °.29	7.07		6.90 0.23	/.~ 0 33	6.73 0.25	6.65 0.24	6.26 0.23	6.48		
80		7.74			6.90 0.56 7.46 0.59	0 50	/ = 0 - • • •	1 / 49	7.09 0.56		6.01 0.23	38
90	8.45 0.62	8.35 0.61	8.52 0.64	8.12 0.63	8.05 0.62	7.38 0.28	7.86 0.60	7.76 0.59	7.65 0.59	7.56 0.58	6.91 0.55 7.46 0.57	39
00	9.10	8.99 °.68	8.89	8.78	8.67	8.57 0.64	8.46 0.64	8:35	8*24 0*62	8.14	8.03	44
.10	0.78	9.67		0.44			9.10 5.66	0 90	8.8665	0/3 2.64	1 0 0 T a 163	
20	10'40	10'37 0'70	1025	10 12	10.00 0.41	9.88	9.76 0.69	9.64 0.68	9.21 0.68	9.39 0.67	92/ 0.66	I 444
30	* * * .)	11'10 0'77	10 9/	1004		10.28	10'45	10.32	10'10	10.00	9.93 0.68	43
40	12.01 0.81	11.0	11.43 0.40	11.59 0.78	11'45 0'74	11.31 0.42	11.12 0.49	11.03 0.42	10.89 0.74	10.42	10'61 0'72	44
.50	12.82	12.67	12'52	12'37 0'82	12 22 0.81	12.08	11.03 °.18	11.78 0.77	11.63 0.77	11.48 0.46	11.33 0.75	45
60	13.66		1.5.54	13.10 0.82	13.03 0.81	12.87 0.83		12.22 0.81	12'40 0'80	12.54 0.49	11200 1	I AL
70	14'54		14.20	14'04	13.87 0.87	1.3 / 0	13.23 0.82	13.36 0.84	13'20 0'83	13.03	12.86 0.81	47
18o	10 40		11500	14 92	14 74	14.50	14.38	14'20 0'84	14'03 2.86	13.85	13.67 0.81	48
90	16.39	16.50 0.33	10.01 0.02	15.83 0.91	15.64 0.93	15.45 0.93	12,50 0.88	15.04 0.81	14.89 0.89	14.40 0.88	14.21 0.84	49
00	17*37	17.17	16.92	16.44	16.22	16.37	16.18	15.08	15.78	15.28	15.38	50

Dist. 1600—1700.

	1600 Diff.	1610 Diff.	1620 Diff.	1699 Diff.	1640 Diff.	1650 Diff.	1000 Diff.	1670 Diff.	1690 Diff.	1690 Diff,	1700 . Diff.	
o	0,00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0,00	0,00	•			
10	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	0,00 0,00	0.00 0.00	0
20	~.~~ ° ~	0.00 0.00	0.00 ° °°	0.00	0.00 0.00	1 0.00 ° ∞	0.00 0.00	0.00	0.00	0.00 0.00	0.00 •.∞	10
30	0.00 0.00	0.00 ,	0.00 0.00	0.00 , 20	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	30
40	0.01	0.01	0.01	0.01	0.01	0.01	0.01 0.01	0.01	0.01	0.01 0.01	0.01 0.01	40
	o'ei	10°0	10°0	10°0	0.01	10°0	10.01	0°01	0.01	0.01	0,01	4-
50	0.05	0.05	0.05	0.03	0.05	0'02	0.03	0.03	0'02	0'02	0'02	50
60	003	0.03	0.03	003	0.03 0.01	003	003	003	003	003	003	бо
70 80	0.02 0.03	0.02	0.02 0.08	0.02	0.02	0.04 0.03	0.04 0.03	0.00	0.04 0.01	0.04 0.03	004	70
90	0.10 0.03	0.10 0.03	0.10 0.03	0.00	0.00	0.00 0.03	0.00 0.03	0.00 0.03	0.08 0.03	0.08 0.03	0.08 0.03	80
	o*o3	0 03	0.03	0 03	0.03	0.03	0.03	0.03	0.03	0.03	0.03	90
100	0'13 0'17 °'04	0°13 0°17	0'13 0'17 °'°4	0.15	0.15	0.15	0'12	0.15	0.11	0.11	0.11	100
110	0.05				0.10 0.01	0.16 0.04	0.10 0.04	0.19 0.04	0.12 0.04	0.12 0.04	0.12 0.04	110
120	0.22			021	1 021	O'21 0'05	0.31 0.02	0.51 0.02	0'20 0'05	0.50 0.02	0.30 1	120
130	020	0.58 0.00	0.58 0.00	02/	1 02/	0.54 0.04	02/	0.27	0.50 0.00	0'26 0'06	0.36 0.00	130
140	0.36	0 358	0.32 0.08	0.34 0.08	0.34 0.08	0.34 0.08	0.34 0.04	0.34 0.04	0.33 0.04	0.33 0.04	0.35	140
150	0'44 0'53 °°09	0'43 0'52 °'09	0'43	0'42	0.40	l -•	0.41	0'41	l .	1	0.39	150
160		0.25 0.09	0'52 0'09		O'ET DOY	0'57 0'09	0'40 0	0.40	1 0000	1 0.48 ° ° °	0.47	160
170	0.64	0.63	0.05 0.10	o'hr o'lo	0.01	0.01	0'50 ° 18	0'50 " "	0.29	0.57	0.26 0.09	170
180	0.40	0/5	0.74	0.73	0.22 0 11	0.72	0.41 0.13	0.40	0.00	0.68 , ,,	0.67 0.11	180
190	0.89	0.88 0.14	0.87	0.86	0.82 0.13	0.84 0.13	0.83 0.13	0.85 0.13	0.81 0.13	0.80 0.13	0.40	190
200				l	i					1	0 13	200
200 210	1.03	1,18 °,19	1.19 0.12	1,00	0.00	0.08	0.06	0.02	0.04	1.08 0.12	1.00 0.14	200
220	1.37 0.18	1.36 0.18	1.33 0.20	1.12 0.14	1.31 0.14	1.13 0.12	1.58 0,14	1.10		0.16	I'22 °'16	210
230	1'57 0 20	1.22 , ,	1.23	1.21 0.18	1.20 0.10	10 0 10	1.46 0.18	1'44 0'18	1.52 0.18	1'24	1.39 0,14	220
240	1'78 0 21	1.46	1.24	1.72	I'70 ° 20	1.68 0.30	1.66 0.32	1.64 0.50	1'43 o'19	1.60 0.19	1.28 0.10	230 240
l i 1	0.33	0 23		0.33	0.23	0.33	. 0 21		0 21	0 20	0 20	
250	2'01	1,00	1'96	1'94	1'92	1.00	1.87	1.85	1.83 0.33	1,80	1.48	250
260	2.25	~~3 0.36	2.50	2'10 0'36	2 10	2.13	2 10	2'08	205	2.02	2.00	260
270 280	2.25 0.39	2 49 0° 18	2.46 0.38	2.44 0.27	2.41 0.27	2 30	2.35 0.27	233 0.26		2 20 0.36	2 24 200	270
290	2'11 0'30	2.77 0.30	2'74 0'30	3.00 0.30	2.07 0.39	2.65 0.29	2.00 0.18	2.59 0.28		2.20 0.28	2'49 0'27	280
290	3 · · ° · 33	3.07 0.33	3.04 0.35	3 00 0.32	2 97 0.31	2 94 o•31	2 90 0.31	2.87 0.30	2.83 0.32	2 00 0.39	2.46 0.39	290
300	3.44 0.35	3'40	3.36 0.35	3'32 0'34	3.58	3.52	3.51	3.14	3'13 0'32	3.00	3°05 0°32	300
310	3.79 0.38	3.75 ° 37	3.71	3.66	3.62 0.36	3.28 0.32	3.24 °.33	3.20	3'45 ° 34	3.41 0.34	3'37 0'32	310
320	4'17	4'12	4.08	4'02	3.00	3.93	3 09	3 04	3'79 0.36	3.75	3.70	320
330	4.20	4.21	4.40	1 4'41	4 30	4.31	4 20	1 4 20 0.30	4 15	4 11	4.05 0.38	330
340	4.08 0.45	4.93	4.87 0.44	4.82 0.43	4.76 0.43	4.4.	4.65 0.41	4.29 0.41	4.23 0.41	4'49 0.45	4.43 0.39	340
350	5'43 °'47	5.37 0.46	5'31 0'46	5.50 0.42	5'19 5'64 °'45	5.13 0.44	5.06	5.00	ľ	4.89	4.82	350
360	י עט	101	5'77	5.45			0 44	5'43	4'94 ° 43 5'37 ° 45	5'31 .	5'21	350
370	6.39	0.12	6.25	6.18			F*06 0 40		1 504 .	5.75	5.68	270
380	6.91 °.55 7.46 °.55	0 00 0.64	0 /0 000	0 00 0.43	~ ***	1 - 00	6.42 6.21 6.42 6.21	0.37	0 29	022	6.14	380
390	7.46	7.37 0.57	7 29 0 56	7.21 0.55	7.15 0.22	7.05 0.54	6.96 0.24	6.88 6.23	6.79 0.53	6.49	6.63 0.51	390
400				!	:			1	i			
410	8.03 °.91	7'94 °60 8'54	7.85 °.60	7.76 °.29		7.59 ° 57 8.16 ° 57	7.50 8.06 °.69	7'41 0'56	7'32 o'55	7°23 ° 55	7'14 0'54	400
420	8.64 0.63 9.27 0.66	8.54 °.63 9.17 °.63	8.45 ° 62 9.07 ° 64	8.35 ° 61 8.96 ° 64	8.86	0.60		8.50 0.20	7.87 ° 58 8.45	1 10		410 420
430	9.93 °.68	0.02	971	0.00	9.49 0.66	0.38			8.4561 9.0663	8.95 0.62	8·25 °·59 8·84 °·61	430
440	10.01 0.48	10.20 0.41	10.38 0.40	10.50 0.40	10.12 0.68	10.03 0.68	9.28 0.64	9.80 0.66	9.69 0.63	9.57 0.64	9.45 0.61	440
1 1						0 08				0.64	1	
450	11'33 0'75	11'21 0'74	11.08 0.14	10'96 0'72	10.83	10'71	10.20 0.42	10.46	10'34 0'68	10.80 0.68	10'09 0'67	450
460	12.86 0.48	11 93 0.11	1102	11 00 0.76		T 2:16 0'74	o*73		1102		: 10 /0	460
470 480	13.07	13.63	12.28 0.79	12 44 0°78	12 30 0.77			11.07	11174 .		11145	470
490	TATEL	13.52 0.83 14.35 0.86	13'37 0'82 14'19 0'86	13'22 0'82 14'04 0'84	13.07 °.81	12 93	13.29 0.48	12 02 0.48	12 40	1 1313	12 10 0.75	480
1 1	0 0,	-7 JJ 0.86	-4 -7 o*86		· -J ~ o •83	13.45 0.83	l .	13.40 0.81	13.25 0.79	-U - 9 0°79	12.03 0.78	490
500	15'38	15.51	15.02	14.88	14.41	14.22	14.38	14.51	14.04	13.88	13.21	500
1					ļ		1	'				

Reduction auf den Winkel φ .

Réduction à l'angle φ.

Dist. 1700—1800.

	1700 Diff.	1710 Diff.	1720 Diff.	1780 Diff.	1740 Diff.	1750 Diff.	1760 Diff.	1770 Diff.	1780 Diff.	1790 Diff.	1800 Diff.	
0	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0,00	0.00	0.00	
10	0.00 °.∞	0.00 0.00	0.00 _{0.00}	0.00 °.∞	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00 0.03	0.00 0.03	0.00 0.00	0.00 0.00	
20	0.00 0,00	0.00 0.00	0.00 °.∞	0.00 0.00	ഹസം	വ വ	0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	١.
30	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00 °.∞	വ'നറ്റ്	റാവ	0.00	റന്ന	0.00 0.00	O'CO O O	0.00 0.00	0.00 0.00	
-	0.01 0.01	0,01 0,01	0.01 0.01	0,01 0,01	0.01 0.01	0.01 0.01	0.01 0.01	0.01 0.01	0.01 0.01	0.01 0.01	0.01 0.01	
40	0.01	0,01	0,01	0.01	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	! '
50	0'02	0'02	0'02	0'02	0.05	0.01	0.01	0.01	0.01	0.01	0.01	
60	0.03 0.01	0.03 0.01	0.03 0.01	0.03 0.01	0.03 0.01	0.05 0.01	0.05 0.01	0'02 0'01	0.05 0.01	0.05 0.01	0.05 0.01	
70	0.04	0.04	0.04	0'04	0'04 0 01	0.01 0.03	0.04	0.04 0.03	0.04	0.04 0.03	0.04 ° 08	į.
80	0.00 0.03	0.00 0.03	0.00	n'nh o oz	0.06 0.03	0.02	0.02 0.01	0'05	0.02	0.02 0.01	0.02 0.01	1
90	0.08 0.08	0.08 0.03	0.08 0.08	0.08 0.03	0.08 0.03	0.07 0.03	0.07 0.03	0.07 0.03	0'07 ° ° °	0'07 0 0	0'07 0'02	l
	0.03	0.03	0°03	0.03	0 03	0 03	. 0.03	0.03	0.03	0.03	0.03	ı
100	0.11	0.11	0,11	0.11	0,11	0.10	0,10	0.10	0.10	0,10	0.10	1
110	0.12 0.04	0.12 0.04	0.12 0.04	0.12 0.04	0.12	0.14 0.04	0'14 0'04	0'14 0'04	0.14 0.04	0'14 0'04	0.14 0.04	1
20	0.50 0.02	0.50 0.02	0.50 0.02	0.50 0.02	0,10 0,02	0.10 0.03	0.10 0.02	0.10 0.02	0.10 0.02	0.18 0.04	0.18 0.04	1
30	0.50 0.00	0.50 0.00	0.5 0.02	0.22	0 24	0.54 0.02	0.54 0.02	0.5	0.24 0.02	0.23 0.02	0.53 0.02	1
40	0.32 0.06	0.32 0.06	0.31 0.00	0.31 0 00	0.30	0.30	0.30 0 00	0'20 00	0.50 0.02	0.28 0.02	0.28 0.02	1
	0'07	0 07	0.07	0.07		0.01	0.07	0.01	0.01	0*07	0.04	ı
150	0.30	0.39	0.38	0.38	0.37 0.08	0.32 0.08	0.37	0.36	0.36	0'35 0'43 °'08	0.32	I
бо	047	0.47	0 40	0'40	0 45		0.00	0.44	043		0.42	1
70	0.50	0.26	0 33 2.0	0.55	1 0 34	1 ~ JT	- 00 0.10	0.52	0.21		0.50	I
180	0.07	0.00	0.05	0.02	0 04	T T	0.03	0.05	0.01	0.01 0.10	0.00	I
90	0.49	0.48 0.13	0.44	0.46	0.42	0.42	0.44 0.15	0.43	0.25	0.41	0.40 0.13	I
~								i			1	۱.
900	0.05	0.01	0.00	0.88	0.87	0.87	0.86	0.82	0 84	0.83	0'82	2
10	1.00	1 05	1 04 ,,,	102	1010:15	0.15	0 99 2.16	0 90	0.14	0 95	0.04	2
20	1.55	1.51	1 19	1.18 0.12	1,10	1.12	1 14 0.16	1 12	1 11	1.09	1.00	2
3 30	1 39	1,38 0,18	1 40	1.35	1,33 °.18	1.32	1 30 0.08	120	1.27	1 25	1 24	2
340	1.28 0.30	1.26 0.18	1.24 0.30	1.23 0.30	1,21 0.10	1.20 0.19	1.48 0.19	1 40 0.19	1 44 0.19	1 42 0.10	1.41 0.18	2
250	1.48	1.46	1.74	1,04 0,31	1.40 0.31	1.60	1.67	1.65	1.63	1.61	1.20 0.30	2
260	2.00 0.22	1.98 0.22	1.96 0.22	1.04	191	1.00 0.55	1.87 0.30	1.85 0.22	1.83 0.23		1.40	2
270	2.54 0.52	2'21 0'23	2'19 0'23	2.17	2'14	2.15	2.00	2.07	2.05	2.03 0.22		
:8o	2'49 0'27	2'46 ° 25		2'41	2 30	2.36 0.36	2.33	2 31	2.58 0.53	2.50 0.83	2'23	2
90	2.46 0.39	2.43 0.50	2.70 0.26	2.67 0.38	2.64 0.28	2.62 0.32	2.20 0.32	2.26 0.32	2.23 0.26	2.20 0.34	2.47 0.26	2
100	3.02 0.32	3'02	2,30 0,31	2.02	2.05 0.30	2.89	2.86 0.39	2.83	2.40	2.76	2.43 °.58	
10	3.37 0.33	3,33	3.30 0.31	3.50 3.		3,10	3.12 0.35	3.15	3.08 23	3 05 0 29		3
20		3.66		3*58	3.24 0.32	2057 0 35	3'47 0'33	3.73	3,30 2,	3.32	1 3.31	3
30	4.05 0.38	4.01 233	3.97 0.37	3.05	3.54 °.34 3.88 °.36	2.84		3.76	2.21	3.67 32	3.63	3
40	1.43 0.39	4.28 23/	4.31 0.38	1.50 3,	4.34	1100	4.12 0.39	4.10 0.34	4.05	1.01 0.34	3.00	1 ^
•		4 30 0.39	1010.38	4 29 0.38	1	4 20 0 37	T -0 0.36		403 0.36	0 33	3 90 0.35	١٦
50	4.82	4.77 0.41	4.42	4.67 0.40	4.62 0.40	4.57 0.39	4.21 0.39	4.46	4'41	4.36	4'31	3
бо	5'24	5'18 ',	5'13	5.07	5 02 0.42	4.96	4.90	4.85	4.79	1.74 0 36		3
370	l 5.68 * ***	5.62	5.56	5.20	5.41	5.38	5.32	5'20	5.50	1 7 1 1 '	5.08	3
80	014 .	Z O V TO	6.01	5'95	5.41 0.44 5.88 0.47	5'82	5.76	5.60	5.63	5.20 - 4-	5 50 2.41	3
90	6.63 0.21	6.26 °.21	6.49 0.50	6.42 0.50	6.35 0.49	6.50 0.48	6.22 0.48	6.11 0.48	6.08 0.42	0.01 0.43	5.94 0.46	3
00						6:22	6:00	6.62	1	0°46		
100	7'14 0'54	7.60 0.23	6.99 0.23	6.02	6.84 0.2	6.77	6.40 0.20	6.62	6.55	6.47 6.96 °.49	6.40 6.88 °.48	1
10	1 / 00 .	/ 00	1 32 2.56	7'44 0.55	1 30 0.54	7.00 0.54	7 20	7 12 0'52	704 0.23	1 0 90 - 49	~ ~ ~ ~ ~ ~	י ו
20	0.25	0 10	8.08 0.57	7.9957 8.5659	/ UU	7.82 0.56	7.73 o.55 8.28 o.58	7.64 0.55	/ 50 0.54	7.47 ° 51 8.00 ° 53	7.38 0.53	4
30	0 04 2.6	8.74 0.61	8.65 0.60	8°50 ° 59	8.46 0.59	8.38 0.58	2.26	8.76 0.24	8.10	8·56 ° 56	7'91 0'55	4
40	9.45 0.64	9.35 0.64	9 23 0.63	0.12 °-93	9.02 0.62	8.96 0.61	8.8660	8.76 8.63	8.6659	0 50 - 59	8.46 0.58	4
50	10.00 0.61	9.99 0.66	9.88 0.66	9'77 o'65	9.67 0.64	9'57 0'63	9.46 0.63	9.36	9.25 0.61	9.12	0.01 0.62	4
бо		10.62 0.68	10.24 0.68	10.42 0.65	10.31 0.69	1 10 20	10.00 0.62	0.08	0.90	9.75 0.63	9.61 0.63	4
70	11,42 0.43	11.33 0.43	11'22 0'71	11.00 0.41	10.07 0.70	10.86	10.74 0.68	10.65	10.20 0.64	9.75 ° 63	10.50	4
,8o	12.18	12'05	13.66 0.41	11.80	11.67 0.40	11.22 0.41		11.50 0.40	11.19	11.01 ° .00	10.01	4
190	12.03 0.48	12.80 0.42	15.60 0.42	12.23 0.76	15,30 0.49	15.50	12.13 0.41	11.00 0.43	1 06 0 /3	11.72 0 00	11.20 0.41	4
			 	•		į ,,,		1	,,,	0 72	1	1
00	13.71	13.22	13'43	13.29	13.12	13.01	12.86	12.72	12.28	12.44	12.30	5

Reduction to the angle φ . Reduction auf den Winkel φ .

Réduction à l'angle q.

Dist. 1800—1900.

0	1800 Diff.	1810 Diff.	1820	1880	1840			1670			י מואפור ו	
10	1		Diff.	Diff.	Diff.	1850 Diff.	1860 Diff,	1870 Diff.	1880 Diff.	1890 Diff.	1900 Diff.	
10	0.00	0.00	0.00	0.00	0,00	0,00	0.00	0.00	0.00	0,00	0.00	0
001	0.00 0.00	0.00 °.∞	0.00 °.∞	0,00 0,∞	0.00 o.∞	0.00 0.00	0,00 °.∞	0.00 0.00	0.00 °.∞	0.00 0.00	0,00 0,00	10
_	2.00	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00	2.22	0.00	~.~~ ° ~	2,00	0.00	~~~ ~~	2.22	20
30 0	0.00	0.00 0.00	വാവ ം ം	0.00 0.00	വ'വറ്യ	റ റററ	റ.ററ	ດ'ດດ ິ ໝ	ຸດ•ດດ ິິ	0'00 ° °°	່ດາດດິິ	30
40 (0.01 0.01	0.01 0.01	0,01 0,01	0.01 0.01	O,O1 0,01	0,01 0,01	0,01 0,01	0.01 0.01	0.01 0.01	0.01 0.01	0.01 0.01	40
امد		0.01	O'O'I	10.0	i	0.01	0.01	0.01		0.01	0.01	50
60	0'02 0'01	0.05 0.01	0.05 0.01	0'02 0'01	0'01 0'02 °'01	0.05 0.01	0.05 0,01	0.05	O'OI O'O2 0'01	0.05	0.05	бо
70 0	0'04	0.04			0.07	2024	0.03		0.03	0.03 0.01	0.03	70
80	0.02	0.02		0.05	005	0.02	0.05	0.05	005	0.02	0.02	8o
90 0	0.04 0.03	007	0.02 0.03	0.04 0.03	, 0,03	0.04 0.03	0.04 0.03	0.04 0.03	0.04	0.02 0.03	0.02	90
100		0.10	0.10	0,13 0,03	0'10 0'13 o'o3	0110	0'10 0'13 °'04 0'17 °'04	0.13	0'09 0'12 °'03	0.00 0.15 0.03	0.03 0.00	100
110	0'14	0.14 0.04	0.14 0.04	0.13 0.04	0.13	0'13 °'°3 0'17 °'°4	0.13	0.13	0.15	0.15	0.041	110
120	0 10	0.33 0.02	0'18 °'°4 0'22 °'°4	0'17	0.12 0.02	0'17	C. 2. 0 04	0.13	0'16 0'04	0'16 °'°4 0'20 °'°4	0.10 0.04 0.50 0.04	120
130	0.5	0.28	0.52	0.52	0.22 0.02	0.5	0.50	0.50 0.02	0.50 0.00	0 25 0 05	0.52	130 140
		0 0,	0.07		0.54 0.02		5 5 0					
150	0.32	0.15 0.04	0.31	0.34 0.11	0.33 0.04	0.40 0.04	0'32 0'39 °'08 0'47 °'09 0'56 8'19	0°32 0°39	O'32	0.31	0'31 0'38 ° ° 7 0'45 ° ° 9	150
	0°08	0.00	0.11	0°08	0 0 08	0.000	0.30	0.30	0.10 0.04	0.16 0.08	0.39	160
τ8ο Ι	0.00 %.10	0.20	0.20 0.10		0.57	0'57	0.20 0.00	0°39 °°°° 0°47 °°°° 0°56 °°°°	0.22 0.00	0.22 0.00	0.242 0.00	170 180
190	0.40 0.10	0.00 0.10	0.49 0.08	0.08 0.11	0.64	0.64 0.10	0.00	0.62 0.00	0.01 0.00	0.22 0.03	0.24 0.00	190
200	0.18				. 0.11	. 0.11	0.11		' 0'11	•		
200	0.85	0.81 0.03 0.13 1.02 0.14	0.80	0.401	0'78	0.48 0.00 0.13	0.44	0.46 0.88	0.42 0.84	0.86 0.13	0.43 °.13	200
	0.04 0.14	1.02 0.14	יי ממיז	1.02 0,14	1,10 1,01 0,10 0,14	0.00 0.13	1.02 0,13	0.88	0.87 0.13	0'13	0.00 0.13	210 220
	1'24 o'16 1'41	1.53	1.22	120		1 10	1.14 0.19	1.10	1.17		1.15	230
240	1'41 0'17	1,40 0,14	1.38 0.18	1.34 0.18	1,32 0,18	1.34 0.12	1,33 0,12	1,31 0,12	1.30 0.12	I 28 0°15	1.15 0.14 1.72 0.12	240
	١ ١	1.28	,							0.,		250
	1'59 ° 20	0.19	1.26 °.19	1°55 ° 19	1.23 0.19	1.20 0.10	1.20	1.48	1.47 °.18	1.42	1.43 1.01	250 260
~/~		1,08 0,31	1.96 0,31	1 1 1 1 1	1.05		1.88 0.30	1.86 , 20	• • • • • • • • • • • • • • • • • • • •	1.82 0.19	1.80 °, 18	270
			2'18 0'22		2 14 0.23	2°I 2 0°23	2'00	2.07		2.03 0.51	1.80 °.20 2.00 °.20	280
290	2.17 0.24	2.42 0.5	2'12 0'24	2°40 0°24	2.37 0.22	2'35 0'23	2,35 0,52	2.30 0.24	2.54	2'03 °'21 2'25 °'22	2.55 0.55	290
	2.43 °. 38	2'70	2.68	2.02 0.37	2.62 2.80	2.60	2°57	2.24 0.26	2.21 °.26	2°49 2°74 °°25	2.46	300
310	3 01 0.30	2.08 0.38	2 95	2'92		0.00	2.83 0.28	2.80 0.28	2 // 2:28	2.74 0.25	2.71	310
	3 31 0.32	3.28	U - T 0.31	3'21 0'31	3'10	3 15 0·30	3.11	2.80 °.28 3.08 °.29	305 0.30	3.01 0.32	2°71 2°98 3°26 3°26	320
	3.63 0.33	3.59 ° 33 3.92 ° 33	3.55	3'52	3.48	3 45 0.31	3'41 0.31	J 3/ 0.21	3 34	3.30 0.30	3 56 0 30	330
340	3.96 0.35	3 92 0.35	3.88 0.33	3.84 0.34	,	3.46 0.33	3.72 °.33	3.68 0.33	3.64 0.32	3 00 0.38		340
350	4.31	4.27	4.55 0.34	4.18 0.36	4.14 0.36	4.09 0.36	4.02 0.32	4'01 0'35	3'96 0.35	3.02	3.88	350
360	4'00	4 04	4 59	4 34 0.20	450	1 4 43	4 40	4'30	4'31		1'22 2'36	360
370 380	5.08 0.49	5.41 0.41	4 90 ° 41	4 93 041	4.88 ° 38 5.28 ° 40	5123 0.40	4.78 0.39	+/3 0.39	4 00 ° 38	4.63 °.36	4.28 0.32	370 380
390	5.50 ° 44 5.94 ° 46	- 5*88 ° 44 i	5'39 0'43 5'82 0'45	5.34 .42 5.76 .42		5.64 °.41	5.28 0.41	5'12 0'40 5'52 0'43		5'10'3	4.95 0.39 5.34 0.41	390
	l	0 40	- 43	• • •			•-	,,	•			1
	6.40	6.34 6.81 °.47	6.54 6.54	6.50 6.67	6.14 °.49	6.08	6.01	5'95 0.45	5.88 0.45	5 82 6'26 °'44	5.75 0.44	400
	0.00	7.31 0.20	7 / T 2 10	-1.6 0.49	5 00 o'48	0.24	0.40	6.00 0.47	0.44	6.72 0.46	0 10	410
420	7'01	7.83	7.75 0.52	7.16 0.51	7.59 0.53	7 02 0.50	6.94 ° 50 7.44 ° 52	-1 -1 -1 · · · · · · · · · · · · · · · ·	0 00 0 48	7.20	6.65 0.47 7.12 0.50	420 430
440	8.46 0.28	8.38 0.55	8.29 0.54	8.51 0.29	8·12 0·56	8.01 °.25	7.96 0.2	7.87 0.21	7.79 0.23	7.70 0.20	7 62 0 50	440
			Q.9A							1		
450 460	0.01 °.00	8.95 °.29	8.86	8.77 °.28	8.68 °.29	8.59 0.24	8.20 °.26	8.41 0.26	8.32 8.87	8.23 8.78 8.55	8.14 8.68 ° 54	450 460
470 I	9.61 °.62	9.24 0.62	10.00	9°35 °61 9°96 °63	9°26 °60 9°86 °62	9.16 0.60	9.06 0.59 9.65 0.64	8.97 0.58 9.55 0.61	8.87 58 9.45 60	9.35 0.60	8.68 ° 54 9.25 ° 59	470
400 1	10 91	10.91	10'70 0'64	10.29	10.48	10.38 0.63	10.54	10.19 0.61	10.02	9.95 0.62	9 84 ° 41	480
49 0 I	11.20 0.21	11,48 °.40	11.36 0.70	11.52 0.69	11.13 0.69	11'O2 0'68	10.01 0.66	10.40	10.08 9.92	10.24	10,12 0.64	490
	12.30	12.18	12.00	11.04	11.82	11.40	11.22	11.45	11.33	11.51	11.00	500
.	,-	12 10	12 50	** 9+	1102	,0	•• 37	11 45	** 33	11 21	11.09	500

Reduction auf den Winkel φ .

Réduction à l'angle φ.

Dist. 1900—2000.

	1900 Diff.	1910 Diff.	1920 Diff.	1980 Diff.	. 1940 Diff.	1950 Diff.	1960 Diff.	1970 Diff.	1980 Diff.	1990 Diff.	2000 Diff.	
	0100	0:00	otoo	ataa			0100			0100	0100	
10	0.00 0.00	0.00 °.∞ 0.00	0.00 °.∞ 0.00	0,00 °.∞ 0,00	0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00	0.00	0 10
20	0.00 0.00	0°00 ° 00	0°00 ° °°	0.00 0.00	0.00	0.00 0 00	0.00 0.00	0.00	0.00	0.00	0.00 0.00	20
30	0.00 0.00	~~~ ° ~	0.00 0 00	0'00 ° °	0.00	\ \frac{1}{2} \text{con} \tex	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	20
40	0.01 0.01	0.01 0.01	0.01 0.01	0.01 %.01	0.01 0.01	0.01 0.01	0.01 0.01	0.01 0.01	0.01 0.01	0.01 0.01	0.01 0.01	40
50	0.01	0101	0'01	0101	0.01	0.01	0.01	0.01	o'o'	0:01	0.01	
60	0.05 0.01	0'02 0'01	0,03 0,01	0.03 0.01	0.03 0.01	0.03 0.01	0.03 0.01	0'02 0'01	0.05 0.01	0.05	10.00 0.01	6-
70	0.01	0.03 0.01	0.03 0.03	0.03	0.03 0.01	001	0.01	0.03	0.03	0.03	0.03	70
8o	0.02 0.03	0.05	0.02	0.02	0.02	0.05	0.01	0'04 0'01	0.04	0'04 0'01	0'04	80
90	0.02	0.04 0.03	0.04 0.03	0.04 0.03	0.03 ° ° ° ° ° ° ° ° ° ° ° ° ° ° ° ° ° ° °	0.04 0.03	0.00 0.03	0.00 0.03	0.00	0.00 0.03	0.00 0.03	90
100	0'09 0'12 °'°3	0'09 0'12 °'03	0'09 0'12 °'03	0°09 0°12		0°09 0°12 °°3	0.08	0.08	0.08	0.08	0.08	100
110	0.15 0.03	0.15	0'12 0'03	0.15	0.00 0.15 0.03	0.15 0.03	0,11 0,03	0.11 0.03	0,11 0,03	0.11 0.03	0.11 0.03	110
120	0.19 0.04	0.10 0.04	0.10 0.04	0.12	0.12	0.12	0.12 0.04	0.12	0'14	0.14	0'14	120
130	0'20 0'04	0.50	0.50 0.04	OIU	. 010	0.10 0.04	0'19 ° ° ° ° ° ° ° ° ° ° ° ° ° ° ° ° ° ° °	. 010	0.19	1 0 10	1 () [()	130
140	0°25 0°05	0.5 0.02	0.5	' 0.06	. 0.00	0.54 0.02	0 24	0'24 0'05	0 23 0.06	0.23 0.02	0.53 0.02	140
150	0.31	0.38 0.04	0.30 0.34 0.44	0'30 0'37 0'11	0.30	0.30	0.20	0°29 0°35 0°42	0'29 0'35 °'66	0.58	0°28 0°34	150
160	0.38 0.04	0.38	0.37	0.37	0.30	0.36 0.04	0.36 0.01	0.32	0 0 07	0.07	0.07	l
170 180	0.12 0.00	0.45	0'44 ° ° ° ° ° ° ° ° ° ° ° ° ° ° ° ° ° °	V 44	0.42 0.08	0.21 0.08	0.20 0.01	0.42	0.07	0.40 0.08	0.41	170
190	0.24 0.09	0.62	0.02 0.00	0.01 o.0	່ ດ•6ດ ° ∞	0.60 0.00	0.29 0.00	0.29 0.00	2.5000	()°5A	0.24 0.00	190
		0°10	0-10	0 10		0.10		:			•	
200	0.43 0.13	0.2	0.83	0.83 0.13	0.40	0.40	0.80	0.68	0.48 0.11	0.67	0.66	200
210 220	005			0.83	0,04 0,14	001	0.03 0.13	0.40	0.48 0.13	0.89	0.48	210 220
230	0°98 °14 1°12 °15	0 14	1°10 ° 14	0.02 0.14 1.00 0.14 1.50 0.14	1.08 0.14	0'93 0'14 1'07 0'14	1.02 0.13	1.04 0.13	1.03	1'02 0 13	1,01 0,13	230
240	1.54 0.19	1.50 0.12	1.54 0.19	1,53 0,14	I'22 0'14	1.51 0.12	1,10 0,17	1.18 0.14	1.12 0.14	1,12 0,12	1,14 0,12	240
250				1,30	1.28	1:26	1.54	1,55			1.30	250
260	1.43 °.18	1'42 1'50 °'17	1.40 1.28 0.18	1,39 °.12	1*38 1*55 0*18	1.36 °.12	1°34 1°51 °°17	1.33 1.20 0.11	1.48 0.18	1.47 °.12	1°29 1°45 1°62	260
270	100 .	1.28 0.19		1'56 0'19	1.43 0.18	1.71	1.60 0.18	1.68 0.18	1.99		1.62 0.12	270
280	2 00	1.08	1,00	1 05		1.01	1.80	1.82	1'85		1.81 0.30	280
290	2.55	2.50 0.54	7,18 °,33	5,10 °.33	5,13 0,51	5,15 0,33	2.10 0.31	2.04 0.30	2'05 0'22	2.03 0.33	2.01 0.31	290
300	2.46 0.25	2.14		2'30	2:26	2'34 0'24	2°32	2'29 0'24	2.22	2.18 0.53	2.55	300
310	2 / 1 2 2 2 2	209	2.41 5.60 0.52		2.61	230 .	2.35 5.25 5.23	2.23		2.48 0.24	2'45 0'23	310
320	2.08	- 90 000	2.00 0.38	- 09 2:08	2'87	2.81	3.80 0 23	2 53 ° 25 2 78 ° 26	_ / D° 26	2.72	2 09 0.26	3~0
330	3.56 0.30	3 2 3 00 20	320	317	3'14	3 11 0.08	3.36 °.30 3.36 °.30	3.04	301	2.00	2.95	330
340	3.26 0.32	3.23 °-31	3'49 0'32	3.46 0.31	3.43 0.31	3 39 0.31	_	3.32 0.30	3.50 0.50	3.52 0.53	3.55 0.50	340
350	3.88 0.34	3.84 0.34	3.81	3.77 0.33	3'74 0'32	3.40 0.35	3.66	3.62	3.28 0.31	3'54 0'31	3'51	350
360	4 22	4 10 0.25	4 14	4 10 0.35	4.00	4 02	3.08 0.34	3.07	3 09 0.33	3.85 · 33 4.18 · 33	3.81	360
370 380	4.58 0.37	4 23 1	4.86 ° 37	4 15 0.36	4 40 0 36	4.36 0.36	4.32 °.35 4.67 °.35	1.62 0.32 1.62 0.32	4	4-18 0-34	4.14 0.34 4.48 0.36	370 380
390	4'95 ° 39 5'34 ° 41	4'90 ° 39 5'29 ° 41	5'24 0'40	4.81 °.38 5.19		4.72 0.37 5.09 0.39		+.08 °.39	4.57 ° 37 4.94 ° 38	4.88 °.36 4.88 °.38	4 46 ° 36 4 84 ° 37	390
1		,	- 0°40		- 3,		0 39			0 30		
400	5.75 0.44	5.43	5.64 6.07 0.43	5.29 °.45	5.53 0.42	5.48 0.43	5'43 5'81 °'41	5°37 ° 41 5°78 ° 43	5°32 9°40	5.56 °.40	5.51 0.39	400
410 420	6.62 0.46	6.13 °.45 6.58 °.45	6.52 0.45	6.46 0.42		5.90 °.44 6.34 °.45	6.54 o.43	0'21	9.14 0.43	6.08	5.60 0.42 6.02 0.43	410 420
430	/ 12 0000	7.05 0.47	6.99	6.00	6.39 0.46 6.85 0.48	6.79		6.65	6.14 6.28 6.44	6.52	6.45	430
440	7.62 0.52	7.55 0.51	6.99 0.49 7.48 0.21	7.40 0.48	7 33 0 50	6.79 ° 47 7.26 ° 49	7.19 0.49	7'11 0'49	7.01 0.48	6.98 0.46	6.90 0.45	440
450	8'14 0'54	8.06 °.24	7:00	5 10 t	7.83 °.52		7.68 0.21					450
460	8.68 0.57		Q·ro	8'44 ° 55	8.35 °.52	7.75 °.52 8.27 °.55	8·19 0·51	7.60 0.51 8.11 0.53	7°52 0°50 8°02 0°53	7'45 ° 49 7'94 ° 52	7.37 °.49 7.86 °.53	460
470	9 40 000	9 20 0.58	9.07	8.99 0.57	0 90 0.57	002	V / - ~	" T 0'55	000000	0 40 0.54	8.38	470
480	9'84	9/+ 2.61	9.65	9 30 0.60	94/	930	9.28	9 19	910 0.56	9 00	8.01	480
490	10'45 0'64	10.32 0.64	10.5 0.63	10.19 0.63	10.00 0.01	9.96 0.61	9.86 0.60	9.46 0.60	9.6659	9.56 0.59	9.46 0.58	490
500	11.00	10.00	10.88	10.48	10.67	10.24	10.46	10.36	10.5	10.12	10.04	500

Reduction auf den Winkel φ .

Réduction à l'angle q.

Dist. 2000 — 2200.

	2000 Diff.	2020 Diff.	2040 Diff.	2000 Diff.	2080 Diff.	2100 Diff.	2120 Diff.	2140 Diff.	2160 Diff.	2180 Diff.	2200 Diff.	
o	0,00	0.00	0.00	0.00	0.00	0,00	0.00	0.00	0,00	0,00	0,00	0
10	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00 %, ∞	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00	0.00 0.00	0.00 %,∞	0.00 0.00	10
20	000	0.00	0.00	000	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00	0.00 %	0 00	000	0.00	20
30	0.00	0.00	0.00 0.01	0.001 0.01	000	000	0.00	000	0.00 °.00 0.00 °.00	0.00 0.00	0.00 0.00	30
40	0.01	0.01	0.01	0.01	0.01 0.00	0.01	0.00 0.01	0.00 0.01	0.00	0.00	000 0.01	40
50	0.01	0.01	0.01	0,01	0.01	0.01	0.01	0.01	0.01	0.01	0.01	50
60	0'02 0'01	0.05 0.01	0.05 0.01	0'02 0'01	0.05 0.01	0,05 0,01	0'01 0'02 °'01	0.05 0.01	0'02 0'01	0.05 0.01	0'02 0'01	·60
70	0.03 0.01	0.03 0.01	0.03 0.01	0.03 0.01	0.03 0.01	0.03 0.01	0.05	0'02 0'00	0 02 0.00	0.03 0.00	0.05	70
8o	0.07	0.04	0.07	0.04	0,07 0.01	0.07 , 91	0.07	0'04 0 02	0'04 0'08	0.04 0.03	0.04 0.01	80
90	0.00 0.03	0.00 0.00	0.00 0.03	0.00 0.03	0.00 0.03	0.00 0.03	0.02 6.08	0.02 0.01	0.02 0.01	0.02	0.02	90
l I		0,03		0.03	0'02	0'02	.	0 02	0.02			100
100	0.08	0.08	0.08	0.08	0.08	0.08	0.04	0.04	0.00	0.00 0.03	0.00 0.00	100
110	0'11 0'03	011	0.11 0.03	0.10	0 10	0.10		0.03	0.00	0.00 0.03	0.00	110
120	0.18 0.04	0.14 0.04	0'17 0'03	0'13 0'03	0'17 0'04	0.13 0.04	0.19 0.03	0.19 0.03	0.19 0.04	0.12 0.03	0,12 0,03	130
130	0'23 0'05	0.5	0.55 0.02	0.22 0.02	0.51 0.04	0 21 0'04		0.30 0.04	0.50 0.04	0.10 9 04	0.10 0.04	140
140	0 23 0.05	0 23 0.05	0.02	0.02	0*05	0.02	0'20 0'04	0.02	0"04	0.02	0.10 0.04	
150	0 28	0'28	0.54	0.54	0'26	0.50	0°25 0°30	0°25 0°30	0'24	0°24 0°29 °°05	0.53	150
ığo	0.34 0.00	0.33 0.02	0.33	0.35	0.32 0.06	0.31 0.02	0.30	0.30 0.02	7 ~ 0 ~ 6	/ - •	0.20	160
170	0.11 0.04	0.40	0.39	0.39 0.01	0.38 0.00	0.37	0.36	0.32	0.35	0.34	0.33	170
180	0.48 0.04	0.47	0.46	0 40	0.45	0.44	0.43	0.42	0.42		0.40	180
190	0.24	0.26 0.00	0.22 0.00	0.24 0.00	0.23 0.00	0.25	0.21 0.08	0.20 0.08	0'42	0.48 0.04	0.47 0.08	190
200	0.66	0.65		0.63	0.62	0.61	0.20	0.28	0 57	0.26	0'55	200
210	0.77 0.11	0.26 0.11	0.64	0.43	0'71 0'09	0.70 0.00	0,29	0.67 0.09	~ 66 0 09	0.07 0.08	0°55 0°63 0°73	210
220	0.88 0,11	0.87 0.11	0.85		0.85 0.11	0.81 0.11	0.40	0.67 0.10	0,00	0.04 °.10 0.11 0.82	0.43	
230	1.01 0,13	0.87	0.02 0.13	212 6 12	0.04 0,13	0'92 0'11	0.40	0.88 0.11	0.82	0.85 0.11		
240	I'I4 o'13	1,15 0,13	1.10 0 13	ו אסינ	1.00 0,13	T'OE 0 13	1.03 0.13	1'01 0 13	0.00 0.13	0.02	0.02 0.13	240
	0.12	0'15	0,12	0'14	0'14	0 .5		0 13		J	0 12	
250	1°29 1'45 °16	1,73 0,16	1.52	1,55	1,50	1,18	1.19 0.14	1'14 0'14	1'11	1.00	1.04 0.13	250
260	0.17	70 0.17	- T- 0'17	1.30	1.32 0.16	I,35 0,16			1 25			1 -00
270	1.02	1.00	1.57	1'54	1.21 0.19	1'32 1'48 0'16	1 45 0.17	- 70 o 16	1'40 0'16	1.37 0.19	1.34 0.16	270
280	1.81 0.30	1.48 0.30	1.75 0.19	1'72 0'19	1.87 0.18	1.00 0.18	104	1.39	1 50 0-17	* 33 0017	1.20	280
290	2.01 0,31	1-90 0.21	1.04 0.30	1,01 0,30	0.30	1.84 0.18	1.80 0.18	1.44 0.19	1.43 0.19	1.40 0.18	0.19	290
300	2.55	2.10	2.14	2'11	2.07	2.03	1,00 °-31	1.06	1.05	1.88	1.84 0.19	300
310	2.45 0.23	2.41	2.36 0.22	2.15 0.31	2.28 0.31	2,54	2,50 0,51	1'96 2'16 0'20	2'11	2.07 0.19	~ ~ .,	310 1
320	2.60	2.65 0.24	2.60	2.22	2.21 o.53	2.46	444	2.37 0.33	2,35 0,31	5.58 °.31	2 23	320
330	2.02 0.32	2'90	2.85 0.26	2.80	2'75 "24	2'70	2.64		2'54	2.20	244	.4.40
340	3.55 0.30	3.14 0.38	3,11 0.38	3.06 0.32	3.00 0.22	2.95 0.26	2.89 0.25	2.84 0.34	2.48 0.25	2.43	2.67 0.24	340
350	3.21	2*45	3,30 °.30	3.33 0.00	3.27	3.51 0.58	3.12 0.32	3 09 0.26	3.03 0.00	2.07 0.26	2'91 0'25	350
350 360	3.81	2.25		2.62	3'55 8'28	3.49 0.30	3'42 0'29	3.32 0.39	3.50 0.88	3 23	3.19 0.52	360
370	4'14	4.07 0.33	4.00	3'93 0'31	3'85 ° 3°	3.79 0.31	3.71	3'04 0.20	3.57 0.29	3 30 1	3.43	370
3 8 0	4.48	4.40	4.33	4.5 0.33	4'17 332	4.10 0.33	4'02	3 94	3.80	3/9 0000	3.41 0.30	380
390	4.84 0.37	4.75 0.37	4.67 0.36	4.58 °.33 4.28 °.39	4.20 °.33	4'42 0'35	4'34 0'34	4.50 0.33	4.14 0.33	4.00 0.38	3'71 0'30 4'01 0'31	390
B I	E*27	t t	í		•				1			400
400	5.50 °.39	5.15 0.39	5.03 0.38	4'94 0'38	4.85	4.77 o.36	4.68 0.35	4.29 0.32	4.20 0.34 4.84 0.36	4'4I o'33	4.32 °.33	410
410	5.00 °.42	2 2 0.41	5.81 0.40	3 32 0.39	2.61 0.39	5.13 °-38	5'03 °'37	4.94 °-36	5'20	4/4 0.38	4.65 °.34 4.69 °.36	420
420 430	6.45 0.43	5.92 0.42	9.53 0.43	5.41 6.15	501 0'40	5.21 °.39	5'40 0'39 5'79 0'41	5.30 °.38 2.68 °.40	5°20 °37 5°57 °39	5°09 °37 5°46 °39	5.32 °.38	430
440	6.45 °.45 6.60 °.42	6.34 °.44 6.48	6.53 °.44 6.64 °.42	6.22 0.43	6.43 0.42	6.35 °.43	6.50 °.45	6.08 0.45	2.06 0.41	5.85 0.40	5.73 0.38	440
	• • • •	J 40	1	1	0'44							1 (1
450	7'37 o'49	7'24 0'49	7.12 0.47	7.00 0.46	6.87 0.46	6.75 0.45	6.62 0.44	6.20 0.43	6'37 0'48	6.56 0.41	6.12 0.41	450
460	7 60 0.50	/ /.5	7.59 1	/ 40 0.40	/ 33 0.48	7 20 0.47	/00 0.47	093	0/9 0:45	000 . 1	0 33 0.43	400
470	8.38	8.24	8.00	7 95 0.51	7'81 000	707	755 4.48	7.39 0.47	1 24 0.47		0 90 2.48	470
480	8'91	0 /0 0.84	001 0.53	0 40	8'31	8.10	0.01	7.39 ° 47 7.86 ° 49	7.71	/ 30 . 1	7.41 0.46 7.87 0.48	480
490	9'46 0'58	9.30 0.57	9'14 0'56	8.98 0.52	8.82 0.54	8.67 8.53	8.21 0.22	8.32 0.21	8.10 0.20	8.03 0.49	707 0.48	490
500	10.01	9.87	9.70	9.53	9•36	9.50	9.03	8.86	8.69	8.52	8.35	500
	,					-		<u> </u>				

Reduction to the angle φ . Reduction auf den Winkel φ .

Réduction à l'angle q.

Dist. 2200-2400.

ı	agen	gggn	9949	9999	9900	9800	anan	9940	geen	9900	9400	
	2200 Diff.	2220 Diff.	2240 Diff.	2260 Diff.	2280 Diff.	2800 Diff.	2820 Diff.	2840 Diff.	2360 Diff.	2890 Diff.	2400 Diff.	
0	0.00	0.00	0.00	0,00	0.00	0.00	0.00	0,00	0,00	0.00	0.00	
10	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00	0.00	ດາດດໍິ	0,00	റ ഹര്ജ	0.00 °.∞	0.00 0.00	0.00 0.00 0.00	വ വ	1
20	0.00 0.00	0.00 。.∞	0.00 0.00	0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	0,00 0.00	0.00	0.00 ೄ	0.00	0,00 0,00	2
30	` 0.00 °.	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	0,00	0.00 0.00	0.00 °.∞	0.00 0.00	3
40	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00 0.01	0.00 0.00	0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00	0.00 0.01	0.00 0.00	0.00 0.01	4
- 1	0,01		l i	0.01			0 01	0 01 .		į		l
50 60	0.01	0'01	0,05	0'02	0'01	0'01	0.01	0.01	0,01	0.01 0.01	0,01 0,00	
70	0.05 0.00	0'02	0.05	0.05 0.00	0'02 0'00	0'02 0'00	0.05	0.05	0'02	0.05	0'02 0'01	`
80	0.04 0.03	0.01	0.01 0.03	0.01 0.03		ດ'ດ 1 ິ 🥨	0.03	0.03 0.01	0,03 0,01	0.03 0.01	0.03 0.01	۱ ا
90	0'05	0.02 0.01	0.02 0.01	0.02 0.03	0.02 0.01	0.02	0.01 0.01	0.01 0.01	0.03 0.01	0.01 0.01	0.04 0.01	
- 1	0.03	0.03	0.03	0.03	0.03	0.03		0.02	0.02	0.03	. ' 0'02	
00	0.07	0.00	0.00 0.03	0.04	0.04	0.04	0.00	0.00	0.08	0.00	0.08 0.00	1
10	0.00	0.03	0.00	0'00	0.00	0 09 0.00	0.08	0.08		0.09		
20	012	012	012	0.11	0.11	0 11	0.11	0.11	0.10	0.10	0.0	-
30	0.12	0.12	0.50	0.14	0.14	0'14	0.14	0'14 0'01	~ - 0 0.04	0.03		I
40	0.10 0.04	0,19 0,04	0.18 0.04	0.18	0.18	0.18	0.14	0.12 0.04	0.14	0.10	0.10	I
50	0.23	0.58 0.02	0'22	0.22	0.55	0'22	0.52	0.51	0,51	0.50	0.50	I
бо	0.28	0.28	0'27 °'05	0.27 0.02	0.20 0.04	0.50 0.04	0.52	0'25	0'25			
70	0.33	0'33 0'06	0.35	0 0 0 00	0,31	0,31 0,00	0 30 0.00	0 30 0.05	0 29 a.a.	0 29	0 20 0.05	1
8o	0.40	0.39	0.38 0.06	0.38	0.37	0.37	0.30	033	U 34 0.07	0.04	~ ~ ~ ~ ~ ~ ~ ~ ~ ~ ~ ~ ~ ~ ~ ~ ~ ~ ~	1
90	0.47 0.08	0'46 0'08	0.45 0.08	0.45 0.01	0.11 0.01	0.43 0.04	0'42 0'07	0'41 0'07	0.41	0.40 0.00	0.39 0.04	1
00	0.55	0.24	0'53	0'52	0'51	0*50	0.10	0.48	0.18	0.17	0.46	2
10	0.22 0.63 0.73	0.24 0.65	0.23	0.2	0.20	0.20	0.49 °.08		0.22 0.08	0'47 0'08 0'54 0'08	0.23 0.08	2
20		0.72	0.70 0.00	0.69	0.68	0.67	0.66	0.65	0.63 0.09		001.	2
30	0.83	0.85	0.80 0.10	0.40		0.48	0'75 0'09	0.4 0.10	0.45	ילי זלים		2
40	0.02	0.03 0.13	0,01	0,00 0,13	0.89	0.88	0.89	0.84 0.11	0.85	0.81 0.11	0.80 0.10	2
	1.02	1.00	,		1.00			1				2
50 60	1.02 °.13	1.18 2.13	1.19 5.13	I '02 I '14	I'00 I'12	0.00	0.64	0.02	0,03 °.13	0.03	1.01 °.13 0.00 °.11	2
70	T'21 0'14	1'32 0'14	1,30 0,14	1.38 .4	1.50 0,14	7.24 0 13	1.00 0.15	1.02 0.13	1.02 0.13	1.03 0.13	1,13 0,13	2
80	1'50 "	1.12 0 13	1.45	1'435	0 14	1'28	1'25 0'14	1,13 0,14	1.14	1,128 0,13	1'26 0'14	2
90	1.66 0.18	1.03 0.18	1.01	1.28 0.12	1.40 0.19	1.23 0.12	1.20 0.12	1.48 0.19	1,72 °,14	1,43 0,12	1'40	2
00		7.07		,								3
	1.84 0.19	1.81 5.00 0,10	1.48 0.19	1.42 0.18	1.00	1.40	1.67	1.64 °.17	1.61	1.24 0.16	1.21	
10 20	203	2'20	1.07 °.19 2.19 °.19	* 4.7		1.87 0.19	1.84 0.18 2.02 0.18	7.00	* //	1.4 0.18	1.48 0.14	3
30	2,14	2.41	2.32 0.31	2'13 0'20		2.32	5,51 0,18	2.18	1.02 0.10	3.10	3.00 , ,,	3
40	2°44 0°23 2°67 0°24	5.63 °.33	2.20 0.23	2'33 ° 21 2'54 ° 23	2,20 0,31	2.46	5.45 °.31	2.38 0.31	2'14 o'19 2'33 o'21	5,50 °,51	2.52 0.30	3
		0 23	0-				.					
50	2.16 0.52	2.86	2.82	2.77 0.24	2.73 0.53	2.08 0.53	2.63 2.86 °.23	2.20 0.33	2.26 0.33	2.20 0.31	2.45 0.31	3
бо 70	3.19 0.52	3.11	3,33 0,36	3.32 0.36	3.51	3.10 0.32	2'1 7 0'25	2.81 0.54	2.76	~ / ^ /	5.80 °.33	3
70 80	3.43 ° 28 3.71 ° 30	2.46	3.32 0.27	3°27 0°27 3°54 0°28	2.48	2'12	3,11 0,52	3.02 0.5	3 00 2.25	2.04 0.22	2.89 0.24 3.13 0.25	3
90	1.01	3.62 0.30	2.88	3.82 0.30	3.46	3.69 0.29	3.63 0.54	3'30 °.26 3'56 °.28	3'25 0'26 3'51 0'27	3'19 0'25 3'44 0'27	3.38 0.39	3
	0 3.	1	- 32	0 ,0	,							
00	4'32 0'33	4.25 0.32	4.18 0.35	4'12 0'31	4.05 0.31	3.98 0.30	3,01	3.84 0.29	3.78 0.28	3.41 0.38	3.64 0.28	4
01	105 o 34	45/0.34	4.50	4 +3 ° 33	4 30 0.32	4.58 0.35	4'21 0'31	4 13 0.21	4.06 0.30 4.36 0.32	3 99 000	3'92 0'29 4'21 0'30	4
20	+ 499 0.26	4'91 0'36	4 03 0.32	4 /0 0'34	1.68 0.34	4 00 2.32	1.52	4'44 0'32	4.60 0.32	120	4 2 1 0 30	4
30	5 35 338	5.54 0.37	5 10 0.27	5.10 0.36	5 02 2.25	4 93	4.85 0.34	1.76 ° 34	4 00 0.33	4.00 0.31	4°51 0 32	4
ţ0	5.43 6.39	5.64 6.39		5.46 0.37	5°37 °°37	5.58 °.39	2.10 0.36	2,10 °.32	2.01 °.34	4 92 0'34	4.83 0.33	4
50	6.15 0.41	6.03 0.40	5.93	5.83 0.39	5.4 0.38	5.64 0.38	5°55 °·37	5.45 0.37	5'35 o'36	5.56 0.32	5.16 0.32	4
бо	0 00 0.43					0.02	5 92 0.30	5.02	5.71	501 1	5.54	4
70 80	0 90 0.45	000	0/4	0 03 0.43	0 54 5.45	0 42	0.31	020 . 1	0.00	5'98	5.07	4
00	7'41 2'46	1 -7 0.46	7 17 0.45	7 00 2.44	94 0.44	0 03 0 43	0.41	0 00 0.41		6.50 0.40	0.25	4
90	7.87 0.48	7.75 0.47	7.17 0.45 7.62 0.47	7.50 0.46	7'38 0.45	7.26 0.44	7.13 0.44	7'OI 0'43	6.89 0.41	6.76	6.64 0.41	4
00	8.35	8.22	8.09	7.96	7.83	7.70	7.57	7*44	7.31	7'18	7*05	5
	00		1	• •	, ,	• •				•		١

Reduction auf den Winkel φ .

Réduction à l'angle q.

Dist. 2400—2600.

								1				
	2400 Diff.	2420 Diff.	2440 Diff.	2460 Diff.	9480 Diff.	2500 Diff.	2520 Diff.	2540 Diff.	2560 Diff.	2580 Diff,	2600 Diff.	
	0:00	0:00	0:00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0'00	0.00	0.00	۱,
0	0.00	0.00 0.00	0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	0°00 °°00	0.00	0.00 0,00	0.00 0.00	0,00 0,00	0.00 0.00	1
10	0.00	0.00 %.	0.00	0.00 %.	0.00 0.00	0.00	0.00	~.~~ ° ~ °	~.~~ ° ~ .	2.00	0.00	2
20	0.00	0.00 %	, a.a. 0 W	0.00	0.00 0.00	0.00		0.00	0.00 , ~	~~~~ ° ~ ~	0.00	3
30	0.00	0.00 %.	0.00	0.00	0,00 0,00	0.00 6.00	0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	4
40	0.00	000 ""	, 000	000 0.01	0.00	0.00	0.00	0.01	0,01	0,01	0,01	
50	0.01	10.0	. 0.01	0.01	0,01	0'01	0.01	10.0	0.01	0.01	0,01	5
60	0.01 0.00	0.01 0.00	0.01 0.00	0.01 0.00	0.01 0.00	O,O1 o,∞	0.01 0.00	0.01 0.00	0.01 0.00	0.01 0.00	0.01 0.00	6
70	0.05 0.01	0.05	0.05	0.05 0.01	0.05 0.01	0.05	0'02 0'01	0.05	0.03	0.03	0.05	1 7
80	0.03	0.03	. O'O3	: O'O3 " "	0.01	0.03	0,03 0,01	0.03	0.03	0'03	0.03	8
	0.01 0.01	0.01	0.01	0.07	0.01 %.%	0.04 0.03	0.04 0.01	0.01	0.01 0.01	0.01 0.01	0.04	 9
90	0.01 0.01	0.03	0'04 0'01	0.01 0.01	0,03	0.03	0.01	, 0,01	, 0,01	. 0.01	. 0.01	_
00	0.06	0.06	0'06	0.06	0.00	0.06	0.02	0'05 0'07	0.02 °.02	0.02 0.02	0.02	10
10	0.08 0.03	0,00 0,00	0.08	0.08	0.08 6.0	0.08		0.02		~ ~ /		11
20	0.10 0.03	0,10	0.10	0.10	0.10 0.03	0.10	0.00	0.00 0.03	o'ou ് 🚾 .	0.00	0.00	12
30	0.13 0.03	0,13	0.13 0.03	0.15	0.73 0 08	0'12 0'02		O'12	0,11,002	0.11 0.02		13
40	റ ≀റ [ോ] ി	0.14 0.03	0.10	0.12 0.03	0.12 0.03	0.12	0.12 0.03	0.12	0,11 0,03	0.14 0.03	0.14 0.03	14
7	0,04	0,10	0.03		0.03	0.03	° 0° 03	0,12 0,03	. 0.03	0 03	. 0 03	•
50	0.50	0.50	0'19 0'04	0.19	0.18	0.18	0.18	0.18	0'17 0'21 °'04	0'17 0'20 °'03	0'17 °'93	15
6 0	0.34 0.04	0.54 0.04		0.53 0.04	0.55	0.22		0.51	0.51			
70	0.38 0.04	0.38 0.04	0.33 0.04	0.32 °.04	0.36	0.26	0'26 0'04	0.522 0.04	0'25 0'04	0 24		17
80	0.33 0.00	0.33 0.02	0.32	0.32	0.05	0.31 0.02	0.31 0.02	1 0 40 1			0 29	18
90	0.30	0.39	0.38	O.38 g	0.34 0.00	0.37 0.00	0.36 00	0.35 0.06	0.32 0.02	0.34 0.00	0.31 0.02	19
۱ .	0.39 0.04	0 0 06	J 0 00			o. 0.00					0.00	١.,
00	0.46	0.45	0.44	0.44	0°43 0°50	0.10 0.00	0.48 0.06	0'41 0'06	0°40 0°47	0.40	0.39 0.00	2
10	0.23 0.08	0.20	0.21 0.08	0.21	0.20 0.3	0.19 °.08	0.48	0.47	0'47	0.46	V 4.7 .	2
20				0.28 %	0.57 6.07		0'56	0.55	- UT 0000	0.23	0.52	22
30	0.70 0.03	0.69	0.68	0.07	0.00	0.65	0.01	0.63			0.60	23
40	0.80	0.49	0.44 0.10	0.40 0.00	0.42	0.4	0.43	0.45	0.40 0.08	0.69	0.68 0.08	24
50	0.00	0.80		0.86	0.85	0.84	0.82	0.81	0.40	_	0.44 °.00	25
60	0.00	0.89		0.02 0.11	0'95	0.01		0.01		0.88	0.86	26
70	1.13	1,11 0,11	I.10 0.15	0.04		1.02		1.01	0.00	0.09	0.00	27
80	1.50 0:13	1.54 0 13	I'22	1.30 0.13	I'IX	1,12 0,13	1,12	1,13 0,15		1,00 0,13	1.07	2
90	1.10 0.14	7.28	1 7 26 0 14	1.34 0.14	1.15	1,30	1,54 0,17	1,5 0,14	1,53 0,14	1.51	1,10 0,13	29
٦,	1 40 0.12	1 20 0.12	1 30 0.14	- JT 0'14	0.14	1 30 0.14				0.13		ľ
00	1,22 0.19	1,23 0.19	1.20 0.16	1.48 0.16	1,46	1,44 0,12	1.20 0.12	1,39 0,14	1'37 0'14	1,34 0,14	1'32 0'14	30
10		1.69 0.16	1.66	1.64 0.16	1,91	1.24 0.12	1.26	1.23 0.12	1.21	1.48 0.12	1 40	3
20	T-88 6 17	1.82	1.82 0.18		1.24 0.19	1.4	1.21		1.66	1.63 0.12	1 00 0.75	32
30	2.00	5,03 °,18	3,00	1.02 0.18	1.04 0.18	1.01	1.87	1.84 0.18	ואו	1.28	1 75	33
40	2.52 0.18	2.55	5.18	2.12	2.15		2.2. 0 10	2.02	1.08 6.14	1.02 0.18	1.02 0.14	34
"	2,52 0,10	2 22 0.19	0 30	2 13 0.19	0.10	0 10		0 10	0 10	0.0		1
50	2'45 0'21	2'41	2,38 0,31	2'34 0'20	2.31 0.30	2.54	2.53 0.50	2,50 0,18	2.19	2,13 °.18	2.00 0.18	3
60	200 .		2.59	2.24	2.21 0.31		4 4.1		2'35	2.74	2 27	[J
70	2.89 0.34	5.82 °.33	2.81	2.76 0.23	4/2	2 00 0.00	204		2.25	2 31	2 47	3′
8o	3.13 0.34	3.08 0.33	3'01 0'24	2.99	5.02 °.53	2.00 0.33	2 03	7 7 7 93	~ / 0 2.22	~ /~ ~	2.07	3
90	3.38	3'33 0'25		3.53 0.52	3.18	3,13 0,32	3.08 0.24	3.01 °-53	2.00 °.53	2.04 0.53	2.89 0.22	39
	V 20				U 23							l
00	3.64 0.88	3.59 0.27	3'54 0'27	3.48 0.27	3'43 0'26	3.38 0.36	3'32 0'26	3'27 0'25	3.75 0.54	3'17 0'24	3'11 0'24	4
10	3.02	300	3.01	J /J ~~ag '	309 2.08	3 04 2.22	3.28	454	3 40 0.26	3'41 0'25	3 35 0.05	4
20	4'21 0'30	4.12 0.30	4.09	4.03	3'97	3.01 0.38	3 04 and	3.78	3 /2 0007	3'41 ° 25 3'66 ° 27	3.00	4
30	4.21		4 30 000	4 32 0.30	425	4 19	412	4'00	3'99 0.08	393 000	J 00 0.27	4
40	4.83 0.33	4.49 0.31	4.69 0.32	4.62 0.32	4.22 0.31	4.48	4'41 0'30	4'34 0'30	4.54 0.50	4.50 0.50	4'13 0'28	44
- 1			1 .	, J.				!				_ ا
50	5.16 0.32	5.09 0.34	5.01 0.34	4.94 0.33	4.86 0.33	4.79 0.32	4'71 o'3s	4.64 0.31	4.26 0.31	4'49 0'30	4'41 0'30	4:
60	5.21 5.36	3 43 A 26	5 33 0°35	5 2/ 2:35	3 19 0.24	5 11 2.21	503 0.22	4 95 0.33	40/0.30	4/9 0.32	4.71	40
70	30/	5.79	5.40	5.02	5'53 2.26	343	5.30 0.34	5'20	5 19 0.33	5.11	5.05	4
.8o	0.25	0 10 2.18	0.07	5'90 0.37	5'89	500	5.70 0.36	5.05	4.52	5'44	5'34 0.24	48
90	6.64 0.41	6.24 0.41	6.45 0.40	6.35 0.39	6.56 0.38	6.19 °.38	6.0638	5'97 0'37	5.87 0.36	5.48 6.32	5.68 0.35	49
00	1					1	- 1	ı	6.53	6.13	6.03	50
	7.05	6.92	6.85	6.74	6.64	6.54	6.44	6•34	D 2 2	0.13	0.03	النا

Reduction auf den Winkel φ .

Réduction à l'angle q.

Dist. 2600 - 2800.

	2600 Diff.	2620 Diff.	2640 Diff.	2660 Diff.	2680 Diff.	2700 Diff.	2720 Diff.	2740 Diff.	2769 Diff.	2780 Diff.	2800 Diff.	
0	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0
10	0,00 0,00	o,00 o,∞ ¦	0'00 0'00	0.00 °.∞	0,00 0,00	0,00 0,00	0.00 0.00	0.00 0.00	0,00 0,00	0,00 °.∞	0,00 ₀,∞	10
20	0.00	0.00	0.00	0,00	0.00	~~~	2.22	0.00	0.00 0.00	~~~~~~~~~~~	0.00 0.00	20
30	0.00	0.00 ° %	0.00	0.00	0.00	0'00 0 00	0.00	0.00 ° ~	0.00	0.00	പഹര്യി	30
40	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	0,00 0,00	0,000	0,00 %.00	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00 %.00	0,00 %.00	0.00 0.00	40
50	0,01	0.01 0.00	0,01	0,01	0.01	0.01	0.01	0.01	0.01	0.01 0.01 0.01	0.01	50
60	0.05 0.01	0.01	0.01 0.00	0.01 0.01	0.01	0°01 0°01 1	0'01 0'01 °'∞ 0'02 °'∞	0.00	0.01 0.01	0'01 0'02 ° ° ° ° ° ° ° ° ° ° ° ° ° ° ° ° ° ° °	0.01 0.00	60
70 80	0.03 0.01	0.03 0.01	0.03	0.03 0.01	0,03 0,01	0.03	0.02	0.03	0.03	0.05	0.05	70 80
90	0.04 0.01	0.01	0.04 0.01	0.01 0.01	0.04 0.01	0.01 °.°1 0.03 °.°1	0.03 0.01	0.03 0.01	0.03 0.01	0.03 0.01	0.03 0.01	90
100	0.05	0'05	0.02		0.02						0.01	100
110	0.02	0.02	0.02	0°05 0°07	0.02	0.02	0.04	0.06	0.04 0.00 0.03	0.00	0.06 0.08	110
120	0.00 0.08	0.00 0.03	0.00 0.03	0.00 0.01	0.08 0.01	0.08 。。	0.08	0.08	0.07	0'07 0'01	0.07	120
130	0.11	O.11 0.03	0.11	0.10	0.10	0.10	0.10	0.10	0.00	0.00		130
140	0'14	O'14 o'03	0.14 0.03	0.13 0.03	0.13	O, I 3 0, 03	013	0.13 0.03	O'12 0'03	0.03	0,15 0,03	
150	0.14	0'17	0.19	0.16	0.19	0.19	0.18 °.03		0.12	0.14	0'14 0'17 °'03	150
160		0.20	0.19	0.19		0.19	0.04	0.12 0.04	0'15 0'18 °'03 0'22 °'04	0.04	′ 0°04	
170 180	0 2 4	0 24	0.5	0.58 0.02		024	0.50	0.50	0.22	0 21	0.21	170
190	0'29 °'05	0.31 0.02	0.33 0.02	0,33 0,02		0.32 0.02	0.31 0.02	0.31	0,30	0.30	0.50 0.04	190
	0.02	0.34 0.02	0.33 0.02	0.33 0.02	0.02	0.02	0 03		0 05	0 05	0.50 0.02	.90
200	0.39	0.39	0.38	0.38	0.37	O'37	0.36	0.30	0.32 0.02	0'35 0'40 °'05	0.37	200
210	- TU		0.07			77 0'07	0.48	0.41 0.00	0.40	- C 0°06	0.39	210
220	0.60	0.20 0.08	0.07		0 49 0.07	0.49	0.49		0.23	0.20	0.42	220 230
230 240	0.68 0.08	0.64 0.08	0.28	0.22	0.20	0.63 0.04	0.2 0.08	0.01	0.60 0.04	0.20 0.01	0.28 0.04	240
250	1	0.40	0.75	0.73	0.2	,	0.70 0.00			0.62	0.66	250
260	0.86	0.85		0.82 0.10		0.80 0.00	0.79		0°08	0.42 0.08	0.21	260
270	0.06 0.11	0.02	70 0011		0'01	0.00	0.48	0.87			0.03	270
280	1'07	1.00	0.13	103		1.00	0'08	1.08	0.00 0.10			
290	0.13	1.14 0.13	1.10	· * * * * • * 19	0.13	1,11	1 09 0*12	1.00 0.11	1	0.11	1 0,10	ا عود
300	1'32	1,17 0,14	1.58	1.30 0.13	.1'24 o'13	1,59 0,13	1'21 0'13	1,13 0,13	1,14	1.12	1,13 0,13	300
310	0'14	" TT	1,20 0,14	1 19	0'14	1 30 0.13	1 34 0.13	- 0- 2-12	9 0.13	/ 2:12		1 0
320 330	1.42	1.28 0.12	1 1:70	1.68 0.12	1.65 0.14	1.63 0.14	1.01 0.14	1.42 0.13	1.42		1,28	320 330
340	1.05 0.14	1.89 0.19	1.86 0.14	1.84 0.14	1.81 0.14	1.40 0.19	1.40 0.12	1.43 0.19	1.41 0.12	1,24 0,12	1.60 0.12	240
350	3,00	3.00	2'02	2'01	1.08			1.80			0-	
360	2.09 °.18 2.52 °.50	2°06 2°24 0°18			1'98 o'17	414	1'92 2'08 0'16	1.89 2.02 0.18	0.10	1.84 1.99 0.12		360
370			3,40 °.30	- 0/ 2'10	- 00		2 20 .		2,05	2 10	211	1 370
380					- 33			5.45 0.18 5.45 0.18	i פיזא	2.24 0.18		
390	5.89 0.53	5.82 0.33	5.81 0.33	2.20 0.31	2.73 0.21	2 09 0.21	2 03 0'21	0 21	2.24 0.10	2.23 0.30	_ A 0,30	ا مود
400	3,11	3.07	3.03	2.08	2.01 0.53	2'90	2.86	2.82 3.03 0.51	2.77	2.73	2.60	400
410	0 00	3.30	320	3'21	.5 1 /	3'12 0'24	J 0/	3'03 0'21	2 90	2 94	- 09 -	1
420	3.00	3 33 20 20	1 3 30	J +J	3,40	3'36 0'24	3 30		3.51	3.19 0.32		440
430 440	3.86 °.27 4.13 °.28	3.81 °.36	3.4.05 ° 52.	3 /0 0.26	3.65 0.26	3.85 0.27	3 5 + 0·25 3 79 0·27	3'49 0'25 3'74 0'26	3.44 0.24	3.63 0.52	3'33 ° 24 3'57 ° 25	430 440
		•		-		!						
450 4 6 0	4'41 0'30	4'35 0'30	4.29 0.29	4.53 0.39	4.12 0.38	4.15	4.06	4.00 0.36	3'94 0'26	3.88 0.26	3.82 0.25	450 460
470	4.4.1 0.31 2.31	4.6530 4.9532	4.58 0.30 4.88 0.32	4.25° 0.30° 4.85° 0.31°	4'45 ° 3° 4'75 ° 3°	1'39 ° 29 4'68 ° 39	4'33 ° 29 4'62 ° 29	4°26 °°29 4°55 °°29	4.48 0.28	4'14 0'27	4'07 0'27 1'34 0'28	470
480	5'34 0'34	5 27 200	2.50 0.33	5'13 0'32	5.02 0.30	1.08 0.30	1.01 °.31	4 04 0.30	4.76	4.69 0.30	4'02	450
490	5.68 0.34	5.60 0.33	5.23 0.34	5.45 0.34	5.37 0.34	2.30 0.33	5.55 0.35	5.11 0.35	4.76 °.30 5.06 °.32	4'99 0'31	4.01 0.31	490
500	6.03	5*95	5.87	5'79	5.41	5.63	5.54	5.46	5.38	5.30	5*22	500

Reduction auf den Winkel φ .

Réduction à l'angle q.

Dist. 2800 — 3000.

				· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·						Dist. 200	/U — 3000	
	2900 Diff.	2820 Diff.	2840 Diff.	2860 Diff.	2880 Diff.	2900 Diff.	2920 Diff.	2940 Diff.	2960 Diff.	2980 Diff.	3600 Diff.	
0	0:00	0.00	0.00	0,00	0.00	0.00	0,00	0:00	0.00	0.00	0,00	0
10	0.00 °.∞	0,00 0,00	0.00 0.00	0.00 0.00	0,00 0,00	0,00	0,00 0,00	0.00 0.00	0.00 °.∞ 0.00	0.00 0.00	0.00 °.∞	10
20	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00	0.00	0.00	0.00 0.00	0.00	0.00	0.00 0.00	20
30	0.00 0.00	0,00	0.00 。 。	0.00	0.00	0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00	0.00	0.00	30
40	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00 °.∞	0.00	0.00	0.00	0.00 , 2	0.00	0.00 0.00	0.00	40
· 1	0,01	0,01	0,01	10,0	0,01	10'0	0,01	10.0	3 0.	0,01	0,01	} `
50	0.01	0,01	0.01 0.00	0.01	0.01	0,01	0.01	0.01	0.01	0.01	0.01	50
60	0.01	001		0.01 0.00	0.01 0.00	0.01	0.01	0.01	0.01 0.00	0.01	0.01	60
70	0.05 0.00	0.02	0.05 0.00	0.05	0'02 0'0	0.02	0.01 0.00	001	0.01	0'01 0'00	0.01	70
80	0.03	0.03	0.03 0.01	UUZ	0.03						COC	80
90	0.03	0.03	0.03 0.01	0.03 0.01	0,03 0.01	0.03 0.01	0.03 0.01	0.03	0.03 0.01	0.03 0.01	0.03 0.01	90
100	0.04	0.04	0'04	0.04	0.04 0.00	0°04 0°06 °°∞²	0°04 0°05	0'04 0'05	0'04 0'05	0.04 0.02	0.01 0.01	100
110	0.00	0.06 ° 08	o o o o o o o o o o o o o o o o o o o	0.00 °	0.00 0.00	0.00 0.00	0.02	0.02 0.01	0.02	0'05 0'0	0.02	110
120	0.04 0.01	0.02 0.01	0.04 0.01	0.02	0.00	0.00 0.00	2126 0 01	0 01	0.00	0.00 0.01	0.00	120
130	0.00 0.02	0'09 %	0.00	0.00	0.00	0.00	0.08	0.08	0.08 0.0	0.0000	0.08 0.08	130
140	0'12 0'03	O.15 0.03	O'12 0'03	O,11 0,03	0.11	O,11 0,03	O, I I 0,03	O,11 0,03	0.10 0.03	0.10	0.10 0.03	140
1	0'02											1
150	0'14	0'14 0'17 °'03	0.14	0'14 0'17	0'14 0'17	0'14 0'17 °'03	0.19 0.03	0.10 0.03	0.13	0.12 0.03	0.13	150
160	0.04	0.04	0.17 0.03	0.03	0 - / 0:03	0.03			0.10	0.18 0.03	0.18 0.03	
170	0.52	0'21	0'24 0'04	0'20 0'04		0.30 0.03	0.10	0.10	O'19 0'03 O'22 0'03	0.31 0.03	0'18	170 180
	0.30 0.04	0.30 0 04	0.58 0.04	0.58 0.04	0'23 °'03	0.53 0.04		0.50	0.50	0.32 0.04	0,32 0,04	100
190	0.50 0.02	0 00 (0.02	0 20 0.05	0'05	0.52	0.54	0 20 0.05	0.04	0.5	0.522 0.04	190
200	0'34 0'05	0'34 0'30 °'05	0.33	0.33	O'32	0.32		0.31	0'30 0'35	0.30	0.50	200
210	0.39	0.39 0.02	0.38	U. 18 , 20	9.37	0'37 ° ° ° ° ° ° ° ° ° ° ° ° ° ° ° ° ° ° °	0.30	0.36	0.32 0.02	0.35		
220	0'45	0'44	0.44 0.06	0.43 0.06	04.3	- T I	0'41	0.41		0.40		
230	0.21	0.20	0 30	0.49	049	0.48 0.00	0.47	0.47	0.46	0.46 0.00	0.45 0.06	1 -0-
240	0.28 0.08	0 57 0.08	0 3 / 0.07	0.26 0.04	0 00 000	0°55 °°07	O J4 0.07	0.23	0.2 0.01	0.2 0.00	0.07	
250	0.66	0.65 0.73	0.04	0.63 0.08	0.62	0.62 0.20	0.01		0.20	0.20	0.28	250
260	0.4 0.08	0.43	0.72 0.08			0.70 0.08	0.69 0.08	0.68		0.66 ° °7	0.62 0.08	260
270	0.83	0.85	0.81 0.00	0.80	0.48	0.48 0.00	0.44	0.26		0.74	0.43	270
280	0.03	0'92 0'10	0.00 0.00	0.80		0.87	0.44	0.82			0.81	280
290	1.03 0.10	1,05 0,10	1.00 0.10	0.00	0.08 0.10	0.64 0.10	0.62 0.10	0.04	0.03	0.01 0.00	0.00 0.10	290
300	1,13	1'12	1.10	1,00	1,08	1.07	1'05	1.04 0.10	1,03 °.10	1.01	I,10 I,00	300
310		1.51 0.15	1,57	1'21	1.50		1 10 .			I.II 0,10	1.10 0,10	310
320	1.38	1,30 ,15	1'34 0'12	I,33 °,13	P31	1.50	/			1.55	1.50 0.10	320
330	1.21	1'49 0'13	1'47 0'14	145	1.43	1'41 0'14		1,34 0,13	• 00 -•	1,33 0,11	1.31	330
340	1.00 0.12	1.64 0.12	1.61 0.12	1.29 0.12	1.22 0.14	1.22 0.14	1.23 0.14	1.20 0.14	1.48 0.14	1.46 13	1.44 °,13	340
									· · · · ·	0.13	0.,	
350	1.81	1,20	1.46	1.4 0.12	1.21 0.12	1.69 0.12	1.67	1.4	1'02	1.24 °.12	1.21 0.14	350
360		- 9T o 16	1.01 °.12	4 09 4.7					1.62 1.40 °.14	1.4 °.12 1.80 °.12	1.21 0.12	300
370		2'10 0'18 2'28 0'18	2.08 0.14	4 (.)					101	1.89 ° 15	1.86 0.12	370
380	ا مند الرك	2 20 0.18	2.52 0.18	2 44		~ ^ 0 ~	2 13	210 .		' -*.6	201	380
390	2 +9 0'20	2 40 0'19	2 43 0.19	2 39 0.19	- 30 o. 19	- 33 o. 19	2 30 0.18	, o.18	O o,18	0,18	2.12 0.12	390
400	2.60	2.65 2.85	2.62	2*58	2.24 0.19	2.25	2.18	2'45	2.41	2.38 0.18	2.34	400
410		2.85 0.30	5.85 °, 51	~ /	2'74 0'21	~ /						410
420	3 ** ***	3 0/ '	3 03 000	4 99	2'95 1	2'91		203	2 /9	2/3	2/1	420
430	3 33 44	3 29	3'25	3 20	310	3 12 2 2	300	3 04	~ 99 ~	~ 90 ~ ~ !	2 94 2.01	430
440	3.57 0.25	3'53 0'24	3.48 0.24	3'43 0'24	3,39 0.33	3.32 0.53	3.30 0.23	3.50 0.33	3,51 0,35	3.10 0.33	3.15 0.81	440
I						1						
450	3.82 0.35	3'77 0'25	3'72 0'25	3.67 0.25	3.62 0.25	3.28 0.24	3'53 0'23	3.48 0.23	3.43 0.23	3.38 °.33	3*33 0.23	450
460	40/ 0.07	4 02	3.97	4.02	3.07 2.6	3.92	370	3.42 0.52 3.60 0.52	3 00 0.01	301.	3.50 0.22	460
470 480	4 34	4 29	4'23 2'07	4.18 0.36	4 4 5	4.07 0.06	4.01	3 90 0.32	3 90	3 03	3/9	470 480
490	4.01	4.26 0.29	1.20 °.39	4 44 ^•••	4.38	4 33 0 22	4 27 00 27	1 4 2 1	4 40	409 000	4.03 0.26	
ŀ	4.01 0.31	4.85 0.30	4.46 0.30	4.4.5	4.66 8.29	4.60 0.29	4.24 0.38	4'48 0'27	4°41 0°27	4.35 0.27	4.50 0.30	490
500	5.55	5.12	5'09	5.05	4 ' 95	4.89	4.82	4.75	4.68	4.62	4.55	500
								<u> </u>		,		_

Reduction auf den Winkel φ .

Réduction à l'angle q.

Dist. 3000-3200.

	8000 Diff.	3020 Diff.	8040 Diff.	3000 Diff.	8080 Diff.	8100 Diff.	8120 Diff.	8140 Diff.	8160 Diff.	8180 Diff.	8200 Diff.	
o	o ʻoo .	0.00	0,00	0.00	0.00	0.00	0,00	0,00	0.00 °.**	0.00	0.00	0
10	0.00 0.00	0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00	0.00	0.00 0.00	0.00	10
20	വ വ ം	0.00	0.00 0.00	0.00	0.00	0.00	0.00 0.00	0.00 0 00	0.00	0.00 0.00	0,00 0.00	1 20
30	0.00	0.00	0.00 0.00	0.00	0.00	0.00	0.00 %.00	0.00 %,00	0.00	0.00 %, %	0.00 0.00	30
40	0.00	0.00 %.00	0.00 %.00	0.00 0.00	0,00 0,00	0.00 0.00	0.00 %.∞	0,00 %	0.00	0.00	0.00 0.00	40
50	0.01	0.01	0.01	0.01	0.01	0.01	0.00	0.00	0,00 °.01	0.00	0.00	50
60	0.01	0.01 0.00	0.01	0.01 0.00		0.01 0.00	0.01 0.01	0.01 0.01	001 . 1	001	0.01 0.01	60
70	001		0.01 0.00	0.01	0.01 0.00	0.01	0,01	0.01 0.00	0.01	001	0.01	70
80	O OZ	0.03 0.01	0.03 0.01	002	0.02	0.02	0'02 °°°° C	0.02	0.02	0.05 0.00	0.05 0.00	
90	0.03 0.01	0 01	0 0.	0.03 0.01	0.03 0.01	0.03 0.01	10°0	o ot	0.05	0.01	0.01	90
100	0.04	0°04 0°05	0°04 0°05	0°04 0°05	0.02	0.04 0.02	0.03	0.03	0.03 °.01	0.03	0.03	100
110	2 0 07	~ o'ot	2 0.01			0.02	0.04 0.05	ໍ່ດໍດາ	004 .	0.04	0.01 0.01	110
120	0.08	0.08	0.08	0.08	0.08 0.03	0.08 0.08	0.00	0.00	0 00	0.00	0.00	120
130	0.10	0.10 0.03	0.10 0.03	0.10 0.03	0.10 0.03	0.10 0.03	0.02 0.01	0.00 0.08	00/	0.04	0.00	130
140	5	0 03	0.03	0,03		0,03	0.00	∕ o°o3	0.00	0.03	0.09 0.08	140
150	0.13 0.00	0.13 0.03	0'13	0.15	O'12 O'14	0'12	0'12	O'12 O'14	0,11	0.11	0,11	150
160	0 0 00	0.00	0.00	0.14	T	0.14	0.14	O'14 o'03 O'17	U 1 1	0.13	013	160
170	0.19	0.19 9.93	0.10	0.03	O'17 0'03 O'2O 0'03	' 0.00	. 0,03	0.03	010	0.10	0 10	170
180	0.52	0,52	0.51	0.34 0.04	0.34 0.04	0,34 0,04	0.50 0.03	0.50 0.03	019.	0'19 °'03	0.10 0.03	180
190	0 04	J 04,	0.54	0'24 0'04	0'24 0'04	0.54	0.53 0.04	0.53 0.04	0'23 0'04	0'04	0,04	190
200	0'29	0.34 0.02	0.58	0.58	0.33 0.04	0.58	0°27 0°32 °°05	0,31 °,04	0'27	0'26	0.50	200
210	0.00		0 33	0 33	0 32 0.05	0 42	0'32 0'05	0.31	O 31 0.0r	0.30	0.30	210
220	0 09 0.06	0.39	0.30	0 30 0.06	0.37	0.37 0.02	0.37	0.36 0.02	0 30 0.05	0.35	0.35	220
230	0.45 0.00	0.06	0.44	0.43	0.43	0.42	0 42	0'41 0'06	0'41 0'05	0.40	0.40	230
240	0.21	0.07	0.20 0.00	0.49 0.07	0'49 0'06	0 00	0.47 0.06	0.47 0.06	0.46		0.45 0.06	
250	0.28	0.24 0.04	0.26	0.26	0.22 0.04	0.24	0.23	0.23 0.06	0.2	0.28 0.00	0,21	250
260	0.05	004 0.08	0.03	0.03		0.08	0.00	0.29 0.04	0 39 0.07	0.28	0.22	260
270 280	0.43	0.45	0.08	0.48	0.69 0.08	0.46	0.67 0.08		0 00	0.65	0.64 0.04	270 280
290	0.00 0.00	0.89 0.10	0.48	0.82 0.00	0.86 0.09	0.82 0.00	0.42 0.08 0.83 0.08	0.85 0.08	0.43	0.80	0.41	290
1	0.10	0,10	0.09	0 09	0.09	0'09	0,00	0.09	0.09	0.08	0 00	1
300	1,00	0.00	0'97 0'10	0.06	0.02 0.00	0,04	0,05	0.01	0.00 0.00	0.88	0.87	300
310	1,10 0,10	1 09 0.10	1 0, 0, 10	1.10	4 04	1 0.1	1'02 1'12 o'11	1,00	0 99	0.04	0.00	310
320 330	1,31	1.30	1.128 0.11	1.54	1,52	1,54 0,11	1,53 0,11	1,10 0,11	1,10	1.04	1.19 0.10	320
340	1.44 0,13	7.12	1,40 0,13	1,30 0,13	1,32	1,30	1,34	1,35 0,11	1,30 °.13	1,50 %,11	1.52 0.11	330 340
i i	I'44 o'13		0,13	1,30 0,13	1,34 0,13	0 12	1'34 0'12	J		> 0,11		
350	1.24 0.14	1,22 0.14	1.23 0.14	1.21 1.62	1,49 0,14	1,48 °.13	1'46	1,11 °.13	1'42 0'12	1'40	1,38	350
360	1.86	1 00			* 937 1						1.20 0.13	360
370 380	3,01 0,12	1.84 0.15		- / 7		1.42 0.14	1.4		1.68	A U.)	1.63 0.13	370 380
390	2°01 0°16 2°17 0°17	1'99 0'15	1'96 0'16 2'12 0'17	1'94 0'15 2'09 0'17	1.01 °.16	1.89 ° 14 2.01 ° 19	1.86 °.12	1.84 °.12 1.84 °.12	1.85 °.14 1.85 °.14	1.4 0.12	1'77 0'14	390
	I.	i	ı				o'16	, o 16			5	
400	2.34 0.18	2,31 0,18	2'20 0'17	2.79 0.14	2.53 0.14	2'20 0'17	2'17 0'17	2.12	2'12 0'16	2,00 0,16	2.09	400
410 420	2.25 0.19	2 49 0 19	2.46 0.19	2 43 0'18	2°40 0°18	~ 3/ ~	4.34	4.51	2 20 00.77		~ ~ ~ .	
430	2.01	2.88 0.20	2.65 0.19	2.0.	2.28 ° 18 2.28 ° 19 2.40 ° 18	2.22 ° 18	2.20 0.18	2.40 °.18	2.42 °.18	2.15	2'39 0'17 2'56 0'18	420 430
440	3,15 0,31	3.08 0.31	3.04 0.31	3.01 °.50	2'97 0'20	2.03	2.89 0.30	2.85 0.30	5.85 0.10	2.48 0.18	2.24 0.18	440
450	٠ ا							1		٠.,		1
460	3'33 0.23	3'29 0'22 3'51 0'23	3.25 0.22	3,73 0,31	3,12 0,31	3'13 0'21	3,30	3.02 ° 21	3'01 o'20	2°97 °°30	3,13 0,30	460
470	3.56 ° 23 3.79 ° 24	3 51 0.23	3'47 0'22 3'69 0'24	3'43 0'22 3'65 0'23	3.60 0.24	3'34 °·22 3'56 °·23	3,20 0,31	3°26 °°21 3°47 °°22	3'21 0'21	3.38 0.31	3,13 0.30	
480	4.03 0.54	3.08 0.24	3.93 0.24	3.88 0.23	3'04	3.79 0.24	3.74 0.24	3.69 0.54	3.04	3.90 0.32	3.55 0.22	480
490	4.50 0.50	4.54 0.56	4.18 0.32	4.13 0.32	4.08 0.24	4'03 0'24	3.08 0.34	3'93 0'24	3.87 0.32	3.82 0.24	3.42	490
500	4.55	4.20	4.44	4.39	4.33	4.58	4.53	4.12	4.15		1.01	500
	T 00	· T U -	7 77	1 07	T UU '		T = U	T */	<u>-</u>	T	т	

Reduction auf den Winkel φ .

Réduction à l'angle q.

Dist. 3200—3400.

	8200 Diff.	8220 Diff.	8240 Diff.	8260 Diff.	8280 Diff.	8800 Diff.	8820 Diff.	8840 Diff,	8 860 Diff.	8880 Diff,	8400 Diff.	
			_		!							١ .
0	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0
10	0.00 0.00	0.00	0.00	0.00 %.∞	0.00 %	0.00 0.00	0.00 ,	0.00 %	0.00 %	0.00 0.00	0.00 0.00	10
20	000	0.00	0.00 %		0.00	0.00	0.00 0.00	0.00	0.00	0.00 0.00	0.00	20
30		0.00 0.00	0.00 %	0.00 %.	0.00 0.00	0.00 %	0.00	0.00 %.	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00	30
40	0.00 %	0.00 %.	0.00 %,00	0.00 %.∞	0.00 %.	0.00 %.00	0.00 %	0.00 %	0.00 %	0.00 %.00	0.00	40
50	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0,00	0,00	0.00	50
60	0.01 0.01	0.01 0.01	0.01 0.01	0.01 0.01	0.01 0.01	0.01 0.01	0.01 0.01	0.01 0.01	0.01 6,01	0.01 0.01	0.01 0.01	60
70	0.01 0.00	0.01 0.00	0.01 0.00	0.01	0.01 0,00	0.01 0.00	0.01 0.00	0,01 0,00	0°07 0 00	0.01 0.00	~~~ ~~~	
80	0.05 0.01	0.05 0.01	0'02 0'01	0'02 0'01	0'02 0'01	0.05 0.01	0.05 0.01	0.05	0.05	0.05 0.01	0.05 0.01	8o
90	0.05 0.01	0.05	0.05	0.05	0.05	0.05	O'O2 °°01	0.05	0.05	0.02	0.05 0.01	90
100	0.03	0.03	0'03	0.03	0°03 0°04	0.03	0.03 0.04 °.01	0'03 0'04 °'01	0.04 0.01	0.03	0'03	100
110	0.04	0.04	0.04 0.01	0.04 0.01	0.04 0.01	0.04 0.01	0.04 0.01	0'04 0'01	0.04 0.01	0'04	0.07	110
120	0.00 0.03	2126	2.06 ° 08	0.00 0.03	0.00	0.00	0.02 0 01	0.02 0.01		0.02 0 01	0.02 0.01	120
130	0.04 0.01	0.04	0.02	0.04 0.01	0.02 0.01	0.02 0.01	O.OO	0.00 0.01	0.00 0.01		oroh oroi	130
140	0.00	0.00 0.03	0.00	0.00	0.00	0.00	0.08 , 0.7	0.08 0.03	0.08 。	0.08	0.08 0.03	140
		0 02	0 02		0 02	0 02	0 02	0 02	0,03		0 02	
150	0,11	0.13 0.03	0,11	0,11	0.11	0,11	0,10	0.10	0,10	0.10	0.10	150
160	0.13	2 0 03	0.13 0.03	0.13	013	0.13 0.03	0.15	0.12	0.15	0.10	0.17	160
170	0.10	0.10	0.10	0'15	0.12	0.15	0.12	0.15	0'14	0.14	0 14	170
180	0.19	0.19	019	0.10	0.10	0.10		0.19		0.14 0.03	0.14	180
190	0.55	0.55	0 2 2 o • 0 3	0.51	0.04	0.04	0'21 °'03	0.51	0.04	0.03	0.50 0.03	190
200	0°26	0.26	0.52	0.52 °.04	0°25 0°29 °°°4	0.52 °.04	0'24	0°24 0°28 °°94	0'24 0'04	0'23 0'04	0.53	200
210	0.30 0,04	0.30 0.04	0'29		0.29 0.04	0.29	0.78 , 4	0.58 0.04	0.28	0.27	0'27 0'4	210
220	0.32 0.02	0'35	0.34	0.34	0.33 0.04	0.33 0 04	0'32 0'04	0'32 0'04	0,35 2 24	004	0.31 0.04	220
230	0.40	0 40	0.39 0.05	0'39 0'05	0.38	0.38	0.37	0.37 0.02	0,30 2	0.30 0	0.32 8 94	230
240	0.45 0.06	0.45 0.02	0'14 0'06	0,11 0,02	0.43 0.05	0.43	0.12 0.02	0.42	0.41 0.02	0.41 0.02	0.40 0.02	240
250	0.21	0.20 0.00		0.40	0'49 0'55 °'06	0.48	0'47 0'53	0°47 0°53	0.46	0.46	0.45	250
260	0.24 0.04		0.20	0.22 0.04	0.22	0.24 0.06	0.23 °.00		0.02	0.50	0.21	260
270	0.64	0.63	0.62		2.61				oʻ58 °.	0.58 0.06	0.57	270
280		0 /0	0.69 0.08	0.00	0.68 0.07	0.64 0.04	0.66 0.08	000	0.62 0.04	0.64 0.04	0.63	280
290	0.79 0.08	0.48 0.08	0.44 0.08	0.46 0.08	0.75 0.08	0.42 0.08	0.4 0.08	0 / 3 0.08	0.45	0.08	0.40 0.9	290
300	0.87	0.86	0.85	0.84	0.83	0.83	0 -	18.0	0.80	0.49 0.08	0.48	300
310	0.96		0.04 0.00	0.03	0.05	0.01	0.85	009	0.88 °.08	/ 0	o.86	310
320	1.00	1.02 0.10		1 02	1.01 0.03	1,00	0.99	0.08	0.00 %	0.92	0.04	320
330	1.10	1.12 0.11	1,13	1'12	1,11	1,10	1.00	107	1.00	1.04	1.03	חככ ו
340	1,54 0,11	1.59 0.11	1.54 0.11	1,53 %,11	1,51	1.50	1.18 0.11	1.12 0.11	1.19 0.10	1.14 0.11	1.13 0.10	1 240
350	1.38	1.34 0.11	1'35	1.37	1,35	1,31 °.11	1,70	1.58	1.59 0.11	1.52	1.53	350
360	1.20	1'48 0'13		1 40	1'14	1,45 0.13		1.39	1.34 0.15	1.36	1'34 0'12	260
370	1.03	1.01	1 00	1,00	1.20	1.22 0.13	1-52	171.	140 .	1.48 0.15	11.46	000
380	1.4	175		1'71		1 00 1	105		1.01 0.13	1.00	1.28 0.13	380
390	1,01 0,12	1.89 0.12	1.87 0.14	1.82 0.14	1.83 0.14	1.81 0.14	1.48 0.14	1.46 0.14	1.4 0.14	172 0.13	1.40 0.13	
400	2.09 0.19	2.01	2.01	1,00	1'97	1.95	1'92	1.00	1.88 °.14	1.85	1.83	400
410	2.22	2 20 0.16	/ 0'16	~ ~ ~ ~ ~	2 12 - 1.6	2.10		~ ~ ~	2 02			
420	2'39	- 30	2'33 0'17	2 31 0.16		2.10 0.16		2 20	2 1 / 0°16	2.12	~ 14 .	1 440
430	2 JU	2.23	2 50 0.18	2 47	2'44	2 42	- 079	2.30	2 33 0.16	2.30	/	100
440	2.4 0.19	2.41 0.10	2.68 0.18	2.65 0.18	5.Q5 °.18	2.20 0.18	2.22 0.18	2.25 0.18	2.49 0.18	2.46 °.19	2.43 0.14	440
450	2.03	2.00 0.19	2.86	2.83	2.80 0.19	2.42 0.19	2.43 0.19	2.40 °.18	2.67 0.18	2.63	2.60	450
460	3 13 000	3.00 0.30	3.06 0.20	3.05 0.50	2.99	2.06	2 92 0010	2 00 010	2.85 0.19		2.48 0.18	460
470	3.33 0.33	3.50 0.55	3.50 0.51	3,55 0,81	3.18 0.10	3.15 0.20	3.11 0.30	3.02 0.30	3.04	3.00	2.96	470
480	3 55 0 22	3.21 0.22	3.47	3'43	3'39	3 35	3.31	3.54 0.51	3.53 0.50	J - 7	3 13 0.00	400
490	3'77 0'24	3.4	3.69 0.23	3.62 0.23	3.60 0.33	3.29 0.33	3.25 0.33	3'27 0'21 3'48 0'22	3.43 0.22	3'39 0'22	3.35 0.21	490
500	4.01	3'97	3.05	3.88	3.83	3'79	3*74	3'70	3.62	3.61	3.26	500

Réduction à l'angle φ.

Reduction to the angle q.

Reduction auf den Winkel q.

Dist. 3400 — 3600.

	3400 Diff,	8420 Diff.	8440 Diff.	8460 Diff.	8480 Diff.	8500 Diff.	8520 Diff.	8540 Diff.	8560 Diff.	8580 Diff.	8600 Diff.	
0	0.00	0,00	0.00	0,00	0,00	0,00	0,00	0.00	0,00	0.00	0,00	
10	0.00 0.00	0.00 0.00	^'~~ °'∞	0,00 0,00	0.00 %	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	0,00 0,00	0,00 0,00	0.00 0.00	1
20	0.00 0.00	0.00 0.00	0'00 0'00	2.00	0,00	0.00	V,VV , , ,	0.00	0.00	ດາດດີ	0.00 0.00	l a
30	0.00	0.00 0.00	0.00	0.00	0,00 0,00	0.00 0.00	0.00 g m	0.00	0.00	0.00	0.00 %	3
	0.00	0.00 0.00	0.00	0,00 %.	0.00	0.00 , 20	0.00	0.00	0.00	0.00 , ,	0.00 ,	4
40	0,00	•••	0.00	0.00	0.00	0.00	₀'∞	0 00	0.00	0,00	0.00	'
50	0,00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0,00	0.00	0.00	0.00	0,00	l 5
60	0,01 0,01	0.01 0.01	0.01 0.01	0.01 0.01	0.01 0.01	0.01 0.01	0.01 0.01	O'OI O'OI	0.01	0.01 0.01	0,01 0,01	6
70	0.01 0.00	0.01 0.00	0.01 0.00	0.01 0.00	0.01	0.01 0.00	0.01 0.00	0.01 , 20	0'01	0.01 0.00	0.01 0.00	1 7
80	0'02 0'01	0.05 0.01	0'02 0'01	0.05 0.01	0.00	0'02 0'01	0.01 0.00	0.01 0.00	0,01	0.01 0.00	0.01 0.00	8
90	0,03 0,00	0'02 0'00	0.05 0.00	0.05 0.00	0.05	0.05 0.00	0.05 0.01	0.05 0.01	0.05 0.01	0.05 0.01	0.05	و ا
۱۳	0.01	0°01	0.01	0,01	0,01	10'0	0.01	10°0	0.01	0 01	0.01	_
00	0.03	0.03	0.03 0.01	0'03	0.03	0'03 0'04	0.03 0.00	0.03 °.∞	0.03	0.03 °.∞	0.03 °.∞	10
10	0'04 0'01	0.04 0.01	0'04 0'01	0.04 0.01	0.04 0.01	0.04 0.01	0.03 0.01	0.03	0.03	0.03 , , ,	0.03	11
20	0.02 0.01	0.02 0.01	0.05 0.01	0.04 0.01	0.04 0.01	0.04	0'04 0'01	0.04 0.01	0.04	0'04 0'01	0.07	12
30	0.00 0.01	0'0n	0.01	256 0 01	206 0 01	2006 0 01	0.05	0.04 0.01	0.02	0'04 0'01	0.02	13
40	0.08 0.03	0.08 0.03	0.08 0.05	0.08 °,03	0.08 0.03	0.08 0.08	0.07 0.02	0.04 0.03	0.02	0.04 0.03	0.04 0.03	14
T"	0.03	0.03	0.03	0.03	0.03	0'02	0.03		0.03	0.03	0 02	ľ
50	0.10	0.10	0.10	0.10	0.10	0,10	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	15
6o	0'12	O'I 2 0'02	0'12	0'12 0'02	O'12	0.15 0,05	0.11	0'11 0'02	0.11	0,11 0,03	0.11	16
70	0'14 0'03	0.14 0.08	0.14 0.03	0'14 0'02	O'IA	0.14 0.03	0.13 0.03	0.13 0.03	0'13 0'02 0'15	O'12 0 02	0,12 0,03	17
8o		0'17 0 03	0.12	0.10 0.03	0.10	0.10 003	0.10 0.03	0.10	0.12	0.12	0.12	18
90	0.20 0.3	0.50 0.03	0.50 0.03	0.10 0.03	0.10 0.03	0,10 0,03	0,10 0,03	0,10 0,03	0,18 0,3	0.18	0.18 0.03	119
- 1	0.03	0°03	0.03	0.03		0.03	0.03		0.03	0°03	0'03	ŧ
00	0'23 0'04	0.53	0°23 0°26 °°03	0'22 0'26 °'04	0.55	O'22 O'25 °'03	0.55	0.52	0°21 0°24 °°03	0'21	0°21 0°24	20
10	0.31 0.04	0'27 °'04 0'31 °'04	0.26 0.3	0°26 ° ° °	0.22	0°25 °°03	0.5 0.03	0.52	0'24 03	0.54 0.03	0'24 o'03	21
20		0.31 0.04	0.30 0.04	0.30 0.04	0.50	0.50 0.04	0.50	0.58	0.58	0.27	0.31 0.04	22
30	0.32 0.04	0.32 0.04	0'34 0'05	0'34	0,33 0 04	0,33	0.33 0.04	0'32 0'04	0'32 0'04	0.31 0.04		
40	0'40 0'05	0.40 0.00	0.39 0.02	0.39 0.02	0.38	0.38	0,32	0.37 0.02	0.36 0.04	0.30 0.00	0.32 0.02	24
٠ ا		° 05			0 05	0 05	0 03	0 05	0 03	0 05	0 05	
50	0.42 0.00	0°45 0°50	0'44	0'44 0'05	0'43	0'43	0.42	0'42 0'47	0.40	0.41	0°40 0°45	25
60	0.71	0.20	0.20	049	0.48	0.48	0.47	7/ 0.05	0.46	0.46 0.02	10 p'05	
70	0.57	0.26 0.06	0.20	0.22 0.00	0.24 0.00	0.24	0.53	0.2	0.21	0.21 0.02	0.20	27
8o	0.63	0.05	0.02	0.61		0.60 %		0.28		0.57	0.20	28
90	0.40 0.08	0.69 0.08	0.69 0.01	0.68 0.04	0.64 0.04	0.00 0.00	0.65	0.64 0.00	0.64 0.01	0.24 °.06 °.09	0.62	29
	· · · · ·		0 07		8 87		0 0,					00
00	0.48	0.44	0.46	0.42 0.08	0.24	0.43 °.08	0.45	0'71 0'08	0.48	0.40	0.69 0.04	30
10	0.86	0.05	0.84 0.08	0.83 0.08	0.00		0.80		0.48	0.77 0.04		
20	0'94	0.03	0.05	0.01 0.00	0.00	0.89	0.88	00/	0.48			
30	10.1	102	1,01 0,09	1.00	0.99	0.08	0.00 0.00	V 4.1	0 94	0.03	0.05	3 0
40	1.13 0.10	1.15 0.10	ו סויו	1.00 0.10	1.08	1.07	1.02	1.04 0.10	1.03 0.10	1 02	1,01	34
		0.10	0.10	0.10		0.10				0.00		
50	1,53 0,11	1,55	1,50	1,10 0,11	1.18	1.12 °.10	1.12 0.10	1'14 0'10	1.13 0.00	I'I I	1,10 °.00	35
60	1'34 0'12	1 33	1 31 1	1.30		1.52 0.11		1 24 0 10	1 22	1.51 0.10	* * 9 - • • •	I J
70	1.46		444	141	1.30		1 30	1 34		1.31 0.10		
80	1.28		1.54	4.74	1 30	* 49	* */ ^**	1'45 _{0'12}	44 1	1.42 0.11	1 40	1 3
90	1.40 0.13	1.68 0.13	1.66 0.13	1.64 0.13	1.05 0.13	1.01	1,20 0.13	1.24 0.13	1.22 0.13	1,23 0,11	1.21 0.13	3
1	3 13	• .,		:	l l			I				
00	1'83 0'14	1.81	1'79 0'14	1'77 0'14	1.42 0.14	1'74 0'13	1.21 0.13	1.69 0.13	1.67 0.13	1.65	1.63 0.13	1 5
10	1 9/ 1	1.95	1 4.5	101.	I OU .			102 . :	1 00	1.48 0.13		
20	2 12	1.02 °.12	20/	2.05	2 00 0.15	2 01	1 40	1 90		1.01 0.13	1 09	
30	2 2/ 2:16	2.25	2 22 0.16	2 20				2 10 0.75	2 00	2.02 0.14	203	
40	2.43 0.14	2*40 0 15	2.38 0.14	2.36 0.16	2.33 0.19	2.30 0.16	2.54 0.19	5,52 °.12	5.55 0.19	2,50 °,12	2.12 0.12	44
ı			٠ ٠,					ı				
50	2.60 0.18	2.24 ° 18	2.22 0.14	2.25 0.17	2.49 0.17	2.46 °.14	2.43 0.17	2.40 0.14	2.38 0.16	2.32 0.16	2.35 0.16	4
60		2 75 0.18	2 /2	2'04	200 !	203	2'00 0'17	23/017	2 54 0.16	2'51 1	2 40	4
70	2 90 0.10	2'93 0'10	2'90 0'10	2 0/ 2000	· · · · · · · · · · · · · · · ·		2 // 0.18	2'74	2.40 0.18	20/ 1	2 04	7
80	3 2 3 0 20	3 12 0.10	309 00	3 00 0.10	3 02 0.10	2 90 0.10	2.02	2.02	2.48 0.18	2 04 0 10	2.91	48
90	3,32 °-81	3,31 0,31	3.58 0.31	3.5 0.30	3,51 0,50	3,14 0,31	3'14 0'20	3,10 0.30	3.09 0.30	3.03 0.30	2,00 0.30	49
	1			l l				i	1			124
00	3.26	3.2	3°49	3.45	3'41	3.38	3.34	3'30	3.56	3.53	3.10	5

Reduction auf den Winkel 9.

Réduction à l'angle q.

Dist. 3600-3800.

	3600 Diff.	8620 Diff.	3640 Diff.	8060 Diff.	3680 Diff.	8700 Diff.	8720 Diff,	8740 Diff.	8760 Diff.	8780 Diff.	8900 Diff.	
0	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	.0.00	0.00	0.00	0.00	0
10	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	0'00 0'00	0.00 0.00	0.00 °.00	0.00 0.00	0.00 0.00	10
20	0.00	0.00 0.00	0.00 ,	0.00 0 00	0.00 0 00	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00	0.00	0.00 。	20
30	0.00 , , ,	0.00	0.00	0.00	0.000 0 000	0.00 , 20	0,00	0.00	0.00	0.00	0.00 0.00	30
40	0.00	0.00 %.∞	0.00	0.00	0.00 0.00	0.00 %.∞	0.00 %	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00	0.00 0.00	40
		0 00	٠		0,00		1	1	0.00		0,00	
50	0,00	0.00	0.01	0.00	0,00	0.01	0,00	0.00	0.00	0,00	0.00	50
60	0.01 0.00	0.01 0.00	0.01 0.00	0.01 0.00	0.01 0.00	0.01 0.00	0.01	0,01 0,00	0,01 °,∞	0.01 0.00	0.01 0.00	50
70 80	0.01 0.00	0.01	0.01 0.00	0.01 0.00	0.01 0.00	0.01 0.00	0.01 0.00	0.01 0.00	0.01 0.00	0.01 0.00	0.01 0.00	70 80
90	0'02 0'01	0'02 0'01	0.05	0'02 0'01	0.05	0'02 0'01	0'02 0'01	0'02 0'01	0'02 0'01	0.05	0.05 0.01	90
	0.01	10"0	0.01	0.01	0.01	0.01	0.∞	0.00	•.∞	6,00	0,∞	"
100	0.03 °.∞	0.03	0.03 °.∞	0.03	0.03 °.∞	0.03	0'02	0.03	0'02	0.05	0.05	100
110			0 0.01	0.04 0.01	0.03 0.01		0.03		001	0.03 0.01	0.03 0.01	110
120				0.04 0.01	0.04 0.01	0.04 0.01	10.01	- T 0°01	0.01		7 0'01	
130		0.05		0.02	0.02 0.01	0	0.01	1 000 000	0 0.01	0.05	2 0.01	-0-
140	0.04 0.03	0.04 0.03	0.04 0.03	0.04	0.04 0.01	0.04 0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	140
150	0.00	0.00	0.00	0.08	0.08	0.08	0.08	0.08	0.08	0.08	0.08	150
160	0,113 0,08 0,08 0,08	0.11 0.03	0.00	0.10	0.10 0.03	0.10 0.03	0.10	0.10	0,00 0.01	0.00	0.00 0.01	160
170		O.13 o.03	0.13 0.03	0,15 0.03	0.15	0.15 0.08	0.15 0.03	0'12	0.11	0.11	0.11	170
180	0.18 0.03	O:15 0.08	0.16 0.08	0.12 0.03	0'15 0'03	0'15 0'03	0.17	0'14 0'2	0.14	0.14 0.03	0'14 0'03	180
190	0.183	0.18 0.03	0.18 0.03	0.14 0.03	0.12 0.03	0.14 0.03	0.12 0.03	0.12 0.03	0.19	0.19	0.10	190
	0.03	0.03	0 03	0 03	, o.o3	0.03	0 03	0.03	0 03	0.03	0'03	1 -
200	O.51	0'21	0'21	0'20 0'20	O'2O O'23 o'03	0.50	O'2O O'23	O'2O O'23 o'03	0,10	0,10	0.10	200
210	0'24	0.54	0.24	0.03		0 23	2 0 0 03	o°03		0.03	0.03	
220		0.54	0.54	0 = 0 0 0 0	0.50	0.50	0 20 0.04		0.25	0.25	0.5	220
230		0.31	0 40	0.30	0.30	0.30	0.30	0.50		0.58	0.58 0.04	230
240	0.32 0.02	0.32	0.34 0.02	0.34 0.02	0.34 0.04	0'34 0'04	0'34 0'04	0.33	0.33	0.35	0.35	240
250	0'40	0.40	0.30	0.39 °.02	0'38	0'38	0.38	0.37 0.02	0'37	0.36	0.36	250
260		0.42	V 44 .	044 .	0.43 0.05	0.43	0.43	042	0.41	0		-6-
270	0.20	0.20						0.47	0'41	0.41	0.46	270
28 0	0.20 0.00	0.22 0.00	0.22	0.24 0.00	0.24	0.23	0.23	0 32	0.21 0.00	0.51		280
290	0.65	0.61 0.04	0.01	0.60 0.00	0.60 0.00	0.29	0.28 0.00	0.28 0.00	0.24	0.24	0.29 0.00	290
900		0.68	1		0.66		1				0.65	300
300	0.69 0.01	0.75 0.01	0.67	0.67	0.00 0.01	0.65	0.64	0.64	0.63	0.63 0.00	0.68	310
310	0.84 0.08	0.42 0.08 0.83 0.08	0°74 °°8 0°82 °°8	0.4 0.04	0.80	0.80		0.48 0.04		0.40	0.75 0.01	320
330	0.03	0.01 0.08	ດ'ດດິ 🦓	0.80 0.08	0.88 0.08	0.88 0.08	0.40	0.86	0.4	0.83 0.9	0.42 0.04 0.85 0.04	330
340	***	* * * * * * * * * * * * * * * * * * * *	0.00 0.00	0.64%	0.06 000	0.06	0.02 0.08	0.04 0.08	0.05	0.01	0.00 0.08	340
04-1	0.09	0.00	1	27 0.09	0 09	0 00		1	0 00	7 77		
350	1,10 0.00	1.00 0.00	1.08 0.00	1.06 0.00	1,02 °.00	1.04 0.00	1,03 0.00	I 'O2 0'09	1,00 °.00	0.00 0.00	0.08 0.00	350
360	* * 9	1 10	1.1.7		* *4	1 13 200	112 .	1 11	1 09	1 00	107	360
370	129	1.58	1 20	20 0.11	1 24	1'23	1 2 4 2 4 2	1 20 0.10	1 19	1'17	1,10 0,10	370
380	- 40 0'11	1'39		* 30	1 34	1 33 0.11	- J - · · ·	130 0.,,	1 29 000	12/	1.20	380
390	1,21 0.13	1,20 0,13	1.48 0.18	1.44 0.11	1.42 0.13	1'44 0'11	1.45	1'41 0'11	1,39 0,11	1.38	1,36 0,11	39 0
400	1.63 0.13	1.62	1.60 0.12	1.28	1.24 0.13	1,22 °.13	1,23 °.15	1.25 0.11	1.20 0.12	1'40	1'47 0'11	400
410	1/0 . 1	1.24 0.13	1/4	1/0	1.00	1.67 0.13	1.02 0.13	1.63 0.13	1.05 0.13	1 00	4.70 . 1	410
420	1.89	10/	1.85 0.14		1.81 0.13	1.80 0.13	1.44 0.13	1.75		- /	1'70	420
430	~ ~ 3	2 01 001	1 99	100 .	1 94	1 93!	1'90	1.00	1.90	. 04 0.43	102 011	430
440	2.12 0.12	2,12 0,12	5.13 °.12	2.10 0.14	2.08 0.14	2.02 0.14	2.04 0.14	2.05 0.14	1,00 0,14	1.04 0.14	1.02 0.14	440
- 1		4	0 13									
450	2.32 0.16	2.30 0.12	2.58 0.12	2.5 0.12	2.53 0.12	2,50 0,12	2,18 0,12	2.19 0.12	2'13 0'15	2°11 0°15	2'09 0'14	450
460	2'48 0'16	2 45 0.16	2 43 206	2 40 0.16	2 30 0.16	2 30 201	Z 33 - · · ·		2 20	2 20 30.	~ ~.)I	460 470
470 480	2 04	2.01	2.29	2.29 0.12	2'54 0'16	2.21 0.16	2.48 0.16	2 40 0.12	2 43 0.16	2.41 0.12	2.38 0.12	470 480
490	2.81 0.18	2.48 0.18	2.42 0.18	2.73 0.17	2.40 0.14	2.67 0.17	2.64 0.17	201 0.14	2.29 0.16	2.20 0.16	2.29 ° 16 5.60 ° 14	490
- 1	2.00 0.30	2.06 0.30	2.03 0.10	2.00 0.19	2.87 0.19	2.84 0.19	~ 0.18	2 /0 0.18	2.75 0.18	2.45	1	
500	3.10	3.16	3.15	3.00	3.06	3.03	2.00	2.06	2.03	2.89	2.86	500
	1		1	•	1	1	I	I				

Reduction auf den Winkel φ .

Réduction à l'angle φ .

Dist. 3800-4000.

- 1	8800 Diff.	8820 Diff.	8840 Diff.	3900 Diff.	8880 Diff.	8900 Diff.	8920 Diff.	894 6 Diff.	8960 Diff.	8990 Diff.	4000 Diff.	
	0:00	0:00	0.00	0,00	2:22	0:00		0100	0:00	0:00	0100	
0	0.00	0.00	0.00 °.∞	0.00	0.00 °.∞	0.00 °.00	0,00 °.**	0.00	0,00	0.00	0.00	
20	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	I
30	0.00 %,∞	0.00	0.00 0.00	0.00	0.00	0.00 0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	20
40	0,00 %.∞	0.00 ,	0.00	0.00	0,00	0.00	~ °00	0.00	0.00	0.00	0.000	39
	0,00	0,00	0.00	9.00	0,00	0 00	0,00	, 000 ,	0.00	0 90	0,00	49
50	0.00	0.00	0.00	0,00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0,00	0.00 °.∞	50
60	0.01	0.00	0.01	0.01	0.01	0.00	0.00 0.01	0.00	0.00	0,00	10.0	٠,
70	0.01	0.01	0.01	0.01	0.01	0.01 ".	0.00	0'00	0.01	0.01	0.01	79
80	0.01	0.01	0.01	0.01	0.01	0.01	0.01	0.01	0.01	0.01	0.01	80
90	0.05	0.02	0.05	0.05	0.05	0.05	0.05	0.05	0.05	0.05	0,05	99
100	0.05	0.03	0.03	0.03	0.03	0.03	0.03	0.03	0.03	0.03	0,03	100
110	0.03		0.03 0.01	~ ~ .		~ ~ ~	~ ~,,	00,5			U U,3	
120	0.01			004			001	004	0 04 .	0.04	0 04	1 2
130	0.02	0.02	0.02 0.01	0.02	0.02	0.02 0.01	0.02 0.01	0.02 0.01	0.02	0.02	0.02	130
140	0.00	0,03	0'02	0,03	0'02	0.03	0.00	0.00	0.00	0.00	0.09	140
150	0.08	0.08	0.00	0.00	0.08	0.00	0.08	0.04	0.08	0.08	0.04	150
160	0.00	0.00 0.01	0.00	0.00 0.03	0.00 0.03	0.00	0.08				000	, ,,
170	0.11		0.11	011		O 4 4	0.10	0.10	0.10	0.10	010	/
180	0.11	0.14	0 14		0.13	0'13	0.13	V 13	0.15	O'12	· • •	
190	0.10	0.03	0.10	0.03	0.03	0.12	0.03	0,73 0.03	O'14 0'03	0.14	O'14 0'03	190
200	0,10	0.10	0.10	0.18	0.18	0.18	0.18	0.18	0.14	0'17	0.17	200
210	0	0.00	0.51			021 .		0 20		O IU	014	
220	0.5 0.03	0.52	0.54		0.54 0.03		0'23 0'03		0'23 0'03		U Z Z	
230	0.59	0.58	0'27 °'03 0'31 °'04	V ~ / .	· · ·	0.51	0 20 .	0 20	0.50		047 .	
240	0.32	0.35	0,31 0,04	0.31 0.04	0.31 0.04	0.31	0,30 0,04	0.30	0.30	0.50 0.01	0,50	240
250	0.36	0.36	0.32	0.35	0.35	0.32	0'34 0'04	0.34	0.34	0.33	0.33	250
260	0.05	7 . 0 05		040	0 39	0.39	0.30	0.30	0.00		03/ 3.	44
270	0.10	0.40	0.12 0.02	V 4.) .	0 44	0 44	0.43	0.43 0.05	0.42	044	041 0.05	47
280	0.21				0 49	0.49 2.25	0 40	0 40	0'47 0.05	0°05	0 40	280
290	0.20	0.26 0.02	0.00	0 33 0.05	0 54 0.06	0.24 0.02	0.23 0.02	0.23 0.02	0.52	0 05 05	0.21	
300	0.68 0.76	0.61	0.61	0.60	0.00 0.00	0.20 0.00	0.28 0.00	0.28 0.00	0.24	0.24 °.00	0.26	300
310	0 00			000		0 05	0.64	004			0 02 0.06	310
320	0.42	0.4	0.24 0.64	0.43		0.45	0 / 1 2 2 2	070	0.69	004	0 00	∂~ `
330			001			0.70	0'78	0// .			0'74	339
340	0.00 °.08	0.89 0.08	0.99	0.87 0.08	0.87 0.08	0.86 0.04	0.85 0.08	0.84 0.08	0.84 0.04	0.08	0.81 0.08	349
350	0.08 0.09	0.07 0.00	0.06	0.95	0.95	0'94	0.03	0.05	0.01	0'90	0.89	350
360	1 0,000			4 04	104	1'02	1.01 0.08			0.08	09/	.35
370		1115	* * * * 1		112	111	1'09		1 0/	1.00 0.08	1 05	13/
380	1.50	1 20	* ~ 3 ~	1 22 000		1 20 010	1.19	/	0.10	1 15	A 44	יטר. ו
390	1.39 0.11	, 22 °.11	1,33 0,11	1.35 0.11	1.31 0.10	1.30 0.10	1.58 0,10	1.54 0.10	1,50 0.00	1.54 0.10	1,53 0.00	39
400	1.17	1'46	1,44 °.11	1.43	1'41 0'11	1'40	1,38 •.11	1.34 °.10	1.35 •••	1'34	1'32	
410		1.24 0.11	1 33 2.11	151.		1.21 0.11	140 .	1 47	145	1 14	1 42 000	1 4"
420		1.68	1 00	105	1 00 200	1 02	100	4.70	1 50 000	1 55 0.11	1.5.5	420
430	1 02	1.80	1 /0	1 // 1	1 /3 1	1 / 4	1 / 1 4	1.69			1.04	43
440	1,02 0,14	1.03 9.14	1,01 0,14	1 09 0-13	1.84 0.13	1.86	1 03 0.13	1.81 0.13	1.80 0.13	1.48 0.13	1 /0 0.18	77
450	2.09	2'07 .	2.05	2.03	2.00	1,00	1.06	1'94 0'13	1.05	1,00	1.88	45
460		241	2 19		2 14	212	2 10	20/	2 05 2		2 01 20.3	1 4~
470	2 30	2 30 0.15	2 33 0.15	2.31 0.12	2 20 0.75	2 20 0.15	2 2+ 0.14	2 2 1 0 15	2 19 0 14	2 10 0.75		
480	4 33	2 31 201	240 !	~ 40 ~ . , ,	2 40 0.16	2.41 0.15	2 30 30,5	2.30	2.33		2.70	40
490	2.69 0.17	2.66 0.12	2.64 0.16	2.61 0.12	2.20 0.19	2.41 °.12 5.26 °.19	2.23 0.19	2.21 0.12	2°33 °15 2°48 °16	2.46 6.12	2.43 0.12	49
500	2.86	2.83	2.80	2.78	2.72	2.22	2.69	2.66	2.64	2.61	2*58	50

Reduction auf die Tangente φ .

Reduction to the tangent 9.

Réduction à la tangente 9.

Reduction auf die Tangente φ .

Réduction à la tangente q.

Dist. 1000-1100.

Diff. Diff. Diff. Diff. Diff. Diff.	0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.0	0.00 Diff. 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00	0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.0	0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.0	0.23 0.08 0.31 0.09 0.40 0.10 0.50 0.18 0.62 0.14	0'00 0'00 0'00 0'00 0'00 0'00 0'00 0'0	0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.0	0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.0	0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.0	0'00 0'00 0'00 0'00 0'00 0'00 0'00 0'0	0 10 20 30 40 50 60 70 80 90
000 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0	0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.0	0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.0	0.00 0.00 0.00 0.00 0.01 0.02 0.01 0.03 0.03 0.05 0.03 0.08 0.04 0.12 0.05 0.17 0.05 0.17 0.07 0.24 0.08 0.32 0.09 0.41 0.11 0.52 0.12 0.64 0.15 0.79 0.17 0.96 0.19 1.15 0.11	0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.0	0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.0	0'00 0'00 0'00 0'01 0'01 0'02 0'03 0'03 0'05 0'05 0'05 0'05 0'05 0'05	0.00 0.00 0.00 0.00 0.01 0.01 0.01 0.02 0.03 0.05 0.03 0.05 0.03 0.12 0.04 0.16 0.06 0.22 0.30 0.08	0.00 0.00 0.00 0.00 0.01 0.01 0.01 0.00 0.03 0.04 0.01 0.04 0.01 0.04 0.01 0.07 0.03 0.11 0.04 0.16 0.05	0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.0	0'00 0'00 0'00 0'00 0'01 0'01 0'01 0'02 0'03 0'01 0'07 0'03 0'11 0'04 0'15 0'04 0'15 0'06	50 50 60 70 80 90
000 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0	0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.0	0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.0	0.00 0.00 0.00 0.00 0.01 0.02 0.01 0.03 0.03 0.05 0.03 0.08 0.04 0.12 0.05 0.17 0.05 0.17 0.07 0.24 0.08 0.32 0.09 0.41 0.11 0.52 0.12 0.64 0.15 0.79 0.17 0.96 0.19 1.15 0.11	0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.0	0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.0	0'00 0'00 0'00 0'01 0'01 0'02 0'03 0'03 0'05 0'05 0'05 0'05 0'05 0'05	0.00 0.00 0.00 0.00 0.01 0.01 0.01 0.02 0.03 0.05 0.03 0.05 0.03 0.12 0.04 0.16 0.06 0.22 0.30 0.08	0.00 0.00 0.00 0.00 0.01 0.01 0.01 0.00 0.03 0.04 0.01 0.04 0.01 0.04 0.01 0.07 0.03 0.11 0.04 0.16 0.05	0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.0	0'00 0'00 0'00 0'00 0'01 0'01 0'01 0'02 0'03 0'01 0'07 0'03 0'11 0'04 0'15 0'04 0'15 0'06	50 50 60 70 80 90
0.00 0.01 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00	0.00 0.01 0.01 0.01 0.03 0.02 0.05 0.04 0.13 0.05 0.18 0.05 0.18 0.05 0.18 0.05 0.19 0.15 0.15 0.82 0.17 0.99 0.11 0.99 0.11 0.12 0.15 0.82 0.17 0.15 0.82 0.17 0.15 0.82 0.17 0.15 0.82 0.17 0.15 0.82 0.17 0.15 0.82 0.17 0.99 0.22 1.41 0.24	0.00 0.01 0.01 0.01 0.02 0.01 0.03 0.02 0.03 0.04 0.13 0.05 0.18 0.06 0.24 0.08 0.32 0.10 0.42 0.11 0.53 0.12 0.65 0.13 0.65 0.18 0.065 0.18 0.19 1.17 0.21	0.00 0.01 0.01 0.01 0.02 0.01 0.03 0.03 0.08 0.04 0.12 0.05 0.17 0.07 0.24 0.08 0.32 0.09 0.41 0.11 0.52 0.12 0.64 0.15 0.79 0.17 0.96 0.19 0.15 0.11	0.00 ° ° ° ° ° ° ° ° ° ° ° ° ° ° ° ° ° °	0.00 0.01 0.01 0.02 0.01 0.03 0.05 0.08 0.03 0.12 0.04 0.17 0.05 0.06 0.23 0.08 0.31 0.09 0.40 0.10 0.50 0.11 0.62 0.14	0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.0	0.00 ° 00 ° 00 ° 00 ° 00 ° 00 ° 00 ° 00	0.00 0.00 0.00 0.01 0.01 0.02 0.03 0.04 0.01 0.03 0.01 0.03 0.01 0.05 0.05 0.05 0.05 0.05 0.05 0.05	0.00 ° 00 ° 01 ° 00 ° 00 ° 00 ° 00 ° 00	0.00 0.01 0.01 0.01 0.02 0.03 0.04 0.01 0.04 0.12 0.04 0.15 0.06 0.21 0.28 0.08	20 30 40 50 60 70 80 90
0.01 0.01 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00	0.01 0.01 0.02 0.01 0.03 0.02 0.05 0.04 0.13 0.05 0.18 0.05 0.18 0.05 0.18 0.05 0.18 0.05 0.19 0.12 0.54 0.13 0.07 0.15 0.15 0.82 0.17 0.99 0.22 1.41 0.24 1.65 0.28	0.01 0.01 0.01 0.02 0.03 0.05 0.04 0.08 0.05 0.05 0.05 0.05 0.05 0.05 0.05	0.01 0.01 0.01 0.02 0.01 0.03 0.02 0.04 0.05 0.04 0.07 0.07 0.07 0.07 0.07 0.07 0.07	0.01 0.01 0.02 0.01 0.03 0.02 0.08 0.03 0.12 0.04 0.17 0.05 0.23 0.06 0.23 0.08 0.40 0.11 0.63 0.12	0.01 0.01 0.02 0.01 0.03 0.03 0.05 0.03 0.08 0.03 0.12 0.04 0.17 0.06 0.23 0.08 0.31 0.09 0.40 0.10 0.50 0.11 0.50 0.11	0.01 0.02 0.03 0.03 0.05 0.03 0.08 0.04 0.12 0.05 0.17 0.06 0.23 0.07 0.30 0.09 0.49 0.12 0.61 0.13	0.01 0.02 0.08 0.03 0.05 0.04 0.05 0.04 0.06 0.06 0.06 0.06 0.06 0.06 0.06	0.01 0.01 0.01 0.00 0.03 0.04 0.01 0.04 0.03 0.11 0.03 0.11 0.03	0.01 0.00 0.02 0.01 0.04 0.01 0.04 0.03 0.04 0.04 0.15 0.04 0.15 0.06	0'01 0'02 0'03 0'04 0'07 0'04 0'15 0'04 0'15 0'06 0'21 0'07 0'28 0'08	30 40 50 60 70 80 90
0.02 0.01 0.02 0.02 0.03 0.05 0.04 0.05 0.08 0.04 0.05 0.05 0.04 0.05 0.05 0.05 0.05	0.02 0.01 0.03 0.02 0.05 0.04 0.13 0.05 0.18 0.05 0.18 0.05 0.18 0.05 0.19 0.25 0.08 0.42 0.12 0.54 0.13 0.67 0.15 0.82 0.17 0.99 0.20 1.19 0.22 1.41 0.24 1.65 0.28	0.02 0.01 0.03 0.02 0.03 0.03 0.05 0.04 0.13 0.05 0.24 0.08 0.32 0.10 0.42 0.11 0.53 0.12 0.65 0.15 0.80 0.18 1.17 0.21	0.02 0.01 0.03 0.02 0.08 0.04 0.12 0.05 0.17 0.07 0.24 0.08 0.32 0.09 0.41 0.11 0.52 0.12 0.64 0.15 0.79 0.17 0.96 0.19 1.15 0.21	0.02 0.01 0.03 0.05 0.02 0.08 0.03 0.12 0.04 0.17 0.05 0.23 0.31 0.08 0.40 0.11 0.03 0.12 0.03 0.14 0.77 0.14	0'02 0'01 0'03 0'05 0'03 0'05 0'04 0'12 0'04 0'17 0'05 0'23 0'08 0'31 0'09 0'40 0'10 0'50 0'18 0'62 0'14	0.01 0.02 0.03 0.03 0.05 0.03 0.12 0.04 0.17 0.06 0.23 0.07 0.30 0.09 0.49 0.12 0.61 0.13	0.01 0.08 0.04 0.16 0.06 0.06 0.08 0.08 0.09 0.09 0.09 0.09 0.09 0.09	0.01 0.00 0.03 0.04 0.01 0.04 0.03 0.11 0.04 0.16 0.05	0.01 0.03 0.04 0.03 0.04 0.03 0.04 0.04 0.12 0.04 0.15 0.04	0'01 0'02 0'03 0'01 0'07 0'04 0'15 0'04 0'15 0'06 0'21 0'28 0'08	50 60 70 80 90
0'03 0'02 0'05 0'04 0'13 0'04 0'13 0'05 0'13 0'07 0'25 0'08 0'33 0'10 0'43 0'12 0'55 0'13 0'15 0'68 0'18 1'21 0'22 1'43 0'23 1'68 0'25 1'68 0'25	0.03 0.02 0.05 0.04 0.13 0.05 0.18 0.05 0.18 0.05 0.33 0.09 0.42 0.12 0.54 0.13 0.67 0.15 0.82 0.17 0.99 0.20 1.19 0.22 1.41 0.24 1.65 0.28	0.03 0.02 0.05 0.04 0.13 0.05 0.06 0.24 0.08 0.32 0.10 0.53 0.12 0.05 0.15 0.05 0.15 0.06 0.18 0.15 0.15 0.15 0.15 0.15 0.15 0.15 0.15	0'03 0'05 0'08 0'12 0'17 0'07 0'24 0'32 0'32 0'41 0'52 0'41 0'52 0'41 0'52 0'64 0'15 0'79 0'90 0'17	0'03 0'05 0'03 0'08 0'03 0'12 0'04 0'17 0'06 0'23 0'31 0'08 0'40 0'11 0'63 0'12 0'77 0'14	0'03 0'05 0'08 0'08 0'12 0'17 0'05 0'05 0'31 0'40 0'40 0'50 0'50 0'50 0'50 0'62	0'03 0'05 0'08 0'12 0'17 0'05 0'17 0'05 0'23 0'30 0'30 0'30 0'49 0'49 0'49 0'19 0'19	0'03 0'05 0'03 0'08 0'03 0'12 0'04 0'16 0'04 0'06	0.03 0.04 0.04 0.04 0.04 0.04 0.11 0.04 0.10 0.04	0'03 0'04 0'07 0'11 0'15 0'04 0'15	0'03 0'04 0'07 0'11 0'15 0'04 0'15 0'06 0'21 0'28	50 60 70 80 90
0.00 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0	0.05 °.4 0.09 °.4 0.13 °.5 0.18 °.5 0.33 °.9 0.42 °.13 0.54 °.13 0.67 °.15 0.82 °.17 0.99 °.20 1.19 °.22 1.41 °.24 1.65 °.28	0'13 0'04 0'18 0'05 0'24 0'08 0'32 0'10 0'42 0'11 0'53 0'12 0'65 0'15 0'80 0'18 1'17 0'21	0.12 0.45 0.17 0.05 0.17 0.07 0.24 0.08 0.32 0.09 0.41 0.11 0.52 0.12 0.64 0.15 0.79 0.17 0.96 0.19	0.08 0.03 0.12 0.04 0.12 0.06 0.23 0.08 0.40 0.01 0.51 0.12 0.63 0.14 0.77 0.14	0.12 0.05 0.12 0.05 0.23 0.08 0.31 0.09 0.40 0.10 0.50 0.18 0.62 0.14	0.12 0.02 0.12 0.02 0.13 0.04 0.30 0.04 0.40 0.18 0.61 0.18	0.15 0.08 0.10 0.08 0.25 0.30 0.08	0.19 0.02	0.02 0.04 0.11 0.04 0.12 0.04	0.12 0.08	60 70 80 90
0.00 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0	0.05 °.4 0.09 °.4 0.13 °.5 0.18 °.5 0.33 °.9 0.42 °.13 0.54 °.13 0.67 °.15 0.82 °.17 0.99 °.20 1.19 °.22 1.41 °.24 1.65 °.28	0'13 0'04 0'18 0'05 0'24 0'08 0'32 0'10 0'42 0'11 0'53 0'12 0'65 0'15 0'80 0'18 1'17 0'21	0.12 0.45 0.17 0.05 0.17 0.07 0.24 0.08 0.32 0.09 0.41 0.11 0.52 0.12 0.64 0.15 0.79 0.17 0.96 0.19	0.08 0.03 0.12 0.04 0.12 0.06 0.23 0.08 0.40 0.01 0.51 0.12 0.63 0.14 0.77 0.14	0.12 0.05 0.12 0.05 0.23 0.08 0.31 0.09 0.40 0.10 0.50 0.18 0.62 0.14	0.12 0.02 0.12 0.02 0.13 0.04 0.30 0.04 0.40 0.18 0.61 0.18	0.15 0.08 0.10 0.08 0.25 0.30 0.08	0.19 0.02	0.02 0.04 0.11 0.04 0.12 0.04	0.12 0.08	70 80 90 100
0°13 °°45 0°18 °°57 0°25 °°8 0°43 °°10 0°43 °°12 0°55 °°13 0°55 °°13 0°15 0°83 °°15 0°83 °°15 1°21 °°22 1°43 °°23 1°68 °°25 1°68 °°25	0.13 0.04 0.18 0.05 0.25 0.08 0.33 0.09 0.42 0.12 0.54 0.13 0.67 0.15 0.82 0.17 0.99 0.20 1.19 0.22 1.41 0.24 1.65 0.28	0'13 0'04 0'18 0'05 0'24 0'08 0'32 0'10 0'42 0'11 0'53 0'12 0'65 0'15 0'80 0'18 1'17 0'21	0.12 0.45 0.17 0.05 0.17 0.07 0.24 0.08 0.32 0.09 0.41 0.11 0.52 0.12 0.64 0.15 0.79 0.17 0.96 0.19	0°12 0°05 0°17 0°05 0°23 0°08 0°40 0°11 0°51 0°12 0°63 0°14 0°77 0°14	0.12 0.05 0.12 0.05 0.23 0.08 0.31 0.09 0.40 0.10 0.50 0.18 0.62 0.14	0.12 0.02 0.12 0.02 0.13 0.04 0.30 0.04 0.40 0.18 0.61 0.18	0.15 0.08 0.10 0.08 0.25 0.30 0.08	0.19 0.02	0.11 0.04 0.12 0.04	0.12 0.08	80 90 100
0°25 0°33 0°43 0°43 0°43 0°55 0°68 0°13 0°68 0°18 1°01 0°22 1°43 1°68 0°28 1°96	0.18 °.05 0.25 °.08 0.33 °.09 0.42 °.12 0.54 °.13 0.67 °.15 0.82 °.17 0.99 °.20 1.19 °.22 1.41 °.24 1.65 °.28	0'18 0'05 0'24 0'08 0'32 0'10 0'42 0'10 0'53 0'11 0'65 0'15 0'80 0'18 1'17 0'21	0°17 0°07 0°24 0°08 0°32 0°09 0°41 0°11 0°52 0°12 0°64 0°15 0°79 0°17 0°96 0°19 1°15 0°21	0.17 0.06 0.23 0.08 0.31 0.09 0.51 0.11 0.03 0.12 0.04 0.14	0.17 0.06 0.23 0.08 0.31 0.09 0.40 0.10 0.50 0.18 0.62 0.14	0.17 0.06 0.23 0.07 0.30 0.09 0.40 0.18 0.61 0.18	0.19 0.08 0.30 0.08	0.19 0.00	0.12 0.00	0.12 0.08	90 100
0°25 0°33 0°43 0°43 0°43 0°55 0°68 0°13 0°68 0°18 1°01 0°22 1°43 1°68 0°28 1°96	0.18 0.07 0.25 0.08 0.33 0.09 0.42 0.12 0.54 0.13 0.67 0.15 0.82 0.17 0.99 0.20 1.19 0.22 1.41 0.24 1.65 0.28	0'24 0'08 0'32 0'10 0'53 0'12 0'05 0'15 0'15 0'19 0'19 1'17 0'21 1'17 0'21	0'24 0'08 0'32 0'09 0'41 0'11 0'52 0'12 0'64 0'15 0'79 0'17 0'96 0'19 1'15 0'21	0°23 0°31 °°08 0°40 °°11 0°51 °°12 0°63 °°14	0.23 0.08 0.31 0.09 0.40 0.10 0.50 0.18 0.62 0.14	0'23 0'30 0'09 0'39 0'10 0'49 0'18 0'61 0'14	0.30 0.08	0:22		0.58 0.08	100
0'43 0'10 0'55 0'13 0'68 0'13 0'83 0'18 1'01 0'20 1'21 0'22 1'43 0'25 1'68 0'28	0.42 0.13 0.54 0.13 0.67 0.15 0.82 0.17 0.99 0.20 1.19 0.22 1.41 0.24 1.65 0.28	0'42 0'11 0'53 0'12 0'65 0'15 0'80 0'18 1'17 0'21	0'41 0'11 0'52 0'12 0'64 0'15 0'79 0'17 0'96 0'19	0.40 0.11 0.51 0.12 0.63 0.14 0.77 0.17	0.40 0.10 0.20 0.18 0.62 0.14	0'49 0'18	0.38 0.00	0°22 0°29 °°08 0°37 °°10 0°47 °°11	0°21 0°29 °°08 0°37 °°09 0°46	0.36 0.08	
0'43 0'10 0'55 0'13 0'68 0'13 0'83 0'18 1'01 0'20 1'21 0'22 1'43 0'25 1'68 0'28	0.42 0.13 0.54 0.13 0.67 0.15 0.82 0.17 0.99 0.20 1.19 0.22 1.41 0.24 1.65 0.28	0'42 0'11 0'53 0'12 0'65 0'15 0'80 0'18 1'17 0'21	0'41 0'11 0'52 0'12 0'64 0'15 0'79 0'17 0'96 0'19	0.40 0.11 0.51 0.12 0.63 0.14 0.77 0.17	0.40 0.10 0.20 0.18 0.62 0.14	0'49 0'18	0.38 0.00	0.29 ° ° ° ° ° ° ° ° ° ° ° ° ° ° ° ° ° ° °	0°29 °° °° °° °° °° °° °° °° °° °° °° °° °°	. 0.30	110
0.55 0.12 0.68 0.13 0.68 0.18 0.15 0.83 0.10 0.22 1.43 0.22 1.43 0.23 1.68 0.28 1.96 0.21	0.54 °.13 0.67 °.13 0.67 °.15 0.82 °.17 0.99 °.20 1.19 °.22 1.41 °.24 1.65 °.28	0.42 0.11 0.53 0.12 0.65 0.18 0.80 0.18 0.98 0.19 1.17 0.21	0.52 0.12 0.64 0.13 0.64 0.13 0.64 0.13 0.64 0.13 0.64 0.13	0.40 0.11 0.51 0.12 0.63 0.14 0.77 0.17	0.40 0.10 0.20 0.18 0.62 0.14	0.61 0.18	0.38 0.00	0'37	0.37	. 0.30	1
0.55 0.13 0.68 0.18 0.15 0.18 0.18 0.18 0.18 0.18 0.18 0.18 0.18	0.54 °.13 0.67 °.13 0.82 0.99 °.22 1.19 °.22 1.41 °.24 1.65 °.28	0.80 0.80 0.80 0.80 0.18 0.18	0.52 0.12 0.64 0.13 0.64 0.13 0.64 0.13 0.64 0.13 0.64 0.13	0.21 0.14 0.14 0.14 0.14 0.04 0.14	0.62 0.18	0.61 0.18	0.48 0.12	0'47	0.46 0.09		120
0.68 0.13 0.18 0.18 0.22 0.22 0.28 0.28 0.28 0.28 0.28 0.2	0.82 0.99 0.30 1.19 0.22 1.41 0.24 1.65 0.28	0.80 0.98 0.18 0.19 1.12 0.21	0.79 0.96 1.12	0.03	0.02		0.60 0.13	0.00011		0.42	120
0'83 1'01 0'18 1'21 0'20 1'43 0'25 1'68 0'28	0.82 0.99 0.17 0.19 0.20 1.19 0.21 1.65 0.24	0.80 0.08 0.18 1.12 0.18	0.40 0.40 0.10 0.10	0.4 0.14				0.50	0.57	0.29 0.11	140
1.43 °.52 1.68 °.52 1.68 °.52 1.68	0'99 0'20 1'19 0'20 1'41 0'24 1'65 0'28	0.08 0.18	1.12	0.4 0.14	0.70		1			0'13	
1.43 °.52 1.68 °.52 1.68 °.52 1.68	1'19 0'20 1'41 0'24 1'65 0'28	1.14	1.12	0'94		0.42	0.73 0.16	0.41	0.40	0.69	150
1.43 °.52 1.68 °.52 1.09 °.53	1'41 0'24 1'65 0'28	1.14	1.12		0.76	0.01	0.43 0.89 0.14 1.00	0.84 °.16	0.85 °.12	0.84 0.12	160
1.09	1.03	1''2X				1.08	1.00	1,01	1.05	I,10 0,10	170
1.09	1,03	1.02	1.30	1.33 ° 24	131	1'08 ° '20 1'28 ° '20	1.50	1.46 0.83	1,51		
	1,03	0 27	1.90 0.34	1.24	1,24 0,39	1,21 0,52	1.48 ° 52	1,40	I'12 0'21	1,40 0,31	190
		1.80	1.86	1,83 0,38		1.46	1.43 °.54	1'70	1.66	1.63	200
2,24		2.10 0.35 5.21 0.30	2'15 0'32 2'47	2.11	0 0 26	2.04 0.30	2.00 0.27	1,00 0 30	1'92 ° 26 2'20 ° 28	1.63	210
0'33		2.21 0.32		031	I 2°2X .	£ .14	2.20° 29	2.25	2 20 0 28	2.16 20 1	220
2.00 0.36	2.01 0.39	2.86 ° 35	2'81 0'38	2.76 34	2.72 0.34	2.67 0.33	2.00 °.32 2.01 °.32 5.01 °.32	2.24 0.33 5.00 0.33	2.52 0.32	2'47 0'31	230
3.36 0.40	3.30 0.43	3'24 ° 38	3,10 0,41	3.13 0.40	3.08 0.36	3.05 0.30	2.96 0.38	2.00 0.33	2.85 0.33	2.79 0.32	240
					1	The state of the s					
3°79 0°46	3.73 4.18	3.66 4.11 0.42	3.60	3.23 °.43	3'47 ° 42	3.82 °.41	3'34 o-41	3°27 3°67 °°40	3.60 0.39	3.12 0.38	260
4°25 °.49	4.18 4.66 0.53	4°11 4°58 °°47	4.03 0.47	3.42 0.46	3.89 0.46	1'27 °'45	3.75 °.44 4.19 °.44	3.67 ° 44 4.11 ° 44		3'53 ° 42	270
0 0 34	2.10 0.23	2.10	4.20 °.21	4'42 0'50 4'92 0'50	4.35 0.48 4.83 0.53	4.27 0.48	4.66 0.47			3.95 0.44	280
5.86 °.28	5.10 °.22 5.40 °.23	5.66	5.20 °.28	5'46 ° 57	2.36 °.29	4'75 ° 52 5'27 ° 54	2.14 °.23	4.57 0.50 5.07 0.53	4 97 0 52	4.39 0.48 4.87 0.21	290
	0 39				0 30						
6.46 °.62	6.35 0.64	6.24 6.87 °.63	6.14	6.03 0.60	5.92 0.60	5.81 °.20	5.70 6.28 6.80	5.60 0.26	5°49 ° · 55	5.38 5.92 6.50 6.50	300
7.80	0 40		10 - 166		6.52 0.63	6.40 0.62 7.02 0.66	6.80 0.61	6.46 0.60		5 9 ² 0·58	310
0°73	7.67 0.72		7.41 0.69	0.68	0.67	7.68	1 0 09 2.66	V / V	0.62	0.50 0.61	320
0.33 0.44	0 39			7.60 o'72	/ 02	7 00 0'70		7.39 0.67		7 11 0.65	339
9 30 0.81	9 15 0.79	0.79	' 0'77	1	0 33 0.74	0 30 0.13	0 22 0.72	0.41	/ 91 0.70		
0.11	9.94 0.84	9.78	9.61	9'44 0.80	9.27	9.11	8.94 0.76	8.77	8.61	8.44 0.72	35
	110770	10.00	10'42	1021	11000	U 00		9.52 0.78	9.34 0.77	9 10 0.75	J 3~
1.86		11'47	11.58				1 20 30	10.30 0.83	10,11		1 370
201 .	12 00 2.07	12 39	12 10	1 4 4 /	/	* * .).) * -	1 4 .34			~~ / ~ ~	380
3.80 1.04	13.24 1.03	13.32 1.01	13,15 0.00	12'90 0'97	12.67 0.96	12.45 0.94	12,55	11,60 0.01	11.77 0.89	11.24 0.88	39
	14.60						•			12.12	40
5'02	. ו שטרו			14.88	14.63	14.37	14'11	13.85 0.95	13.20 0.33	1 * . 7 . 7 . 7	1 41
7 05	16.44	16.20	16.55	15'04		15'30 .	11512 .	14.63	14.56 297	14.58	42
8.23	17.01		17'35	17'05	10.76	16.46	ıŏ 17 ^{1 05}	15 07	15.58	15.28	43
9.45	10'14	18.82	18.21	18.50	17.80	17.57	17.26	16.05	16.61	10.22	44
					1 .		1			,	
0.43 1.33	20'40 1'31	20.07	19.73 1.27	19'40 1'24	19.07	18.74 1.20	18'41 1'17	18'07	17.74 1.13	17'41	45
	21.71	21'35 1'33	21700	12004.	20.50	10 04	14470	1023		11054	1 40
2.00	23.00 1.40	22 00	24 31	21 93	21.20 1.32	21'10	20'81	20 44	20 00	1909	1 47
3'43	24 40 1.46	240/ 1.42	230/ 1.42	23 20	22.88 1.37	22 40	22 09 1.30	, 21 09 ,.,,	24.30	20 90	1 48
3°43 1°43 4°86 1°43		25.20 1.48	25.09 1.45	24.67 1.43	24.52 1.41	23.83 1.39	23.41 1.37	23.00	25.28 1.33	22.10 1.30	49
2.06 1.37 3.43 1.43 4.86 1.48 6.34 1.52	25.92 1.50		26.24	26.10	25.66	25.22	24.78	1	23.90	23.46	
9 00123 45789 0	196 0 185 0 199 180 1 199 1 19	33 ° 77 9 ° 76 9 ° 15 ° 79 ° 76 ° 80 ° 90 ° 81 ° 09 ° 81 ° 09 ° 80 ° 90 ° 13 ° 57 ° 10 ° 3 ° 80 ° 92 ° 10 ° 13 ° 57 ° 10 ° 10 ° 10 ° 10 ° 10 ° 10 ° 10 ° 1	330 °.77 30 °.81 9°.15 °.79 111 °.85 10°.78 °.84 10°.78 °.84 10°.78 °.89 11°.67 °.93 12°.60 °.97 13°.57 °.93 12°.60 °.97 13°.57 °.93 13°.57 °.93 13°.35 °.96 15°.66 °.97 15°.66 °.97 15°.66 °.97 15°.66 °.97 15°.66 °.97 15°.66 °.97 15°.66 °.97 16°.50 °.96 15°.66 °.97 16°.50 °.96 15°.66 °.97 16°.50 °.96 17°.64 °.92 17°.94 °.93 18°.82 °.94 18°.82 °.94 18°.82 °.94 18°.82 °.94 18°.82 °.94 18°.82 °.94 18°.82 °.94 18°.82 °.94 18°.83 °.94 18°.84 °.94 18°.85 °.94 18°.85 °.94 18°.99 °.76 18°.99 °.79 18°.99 °.79 18°.99 °.79 18°.99 °.79 18°.99 °.79 18°.99 °.79 18°.99 °.79 18°.99 °.79 18°.99 °.79 18°.99 °.79 18°.99 °.79 18°.99 °.79 18°.99 °.79 11°.47 12°.39 12°.39 12°.49 12	330 °.71 300 °.81 9°.15 °.79 9°.15 °.79 9°.16 °.82 9°.10 °.83 10°.10 °.83 10°.10 °.83 10°.10 °.83 10°.10 °.83 11°.11 °.93 12°.13 °.94 13°.13 °.94 13°.13 °.94 13°.13 °.94 13°.13 °.94 13°.13 °.94 13°.13 °.94 13°.14 °.13 °.14 °.14 °.14 °.15 11°.14 °.16 11°.15 °.14 °.16 11°.15 °.14 °.16 11°.15 °.14 °.16 11°.15 °.14 °.16 11°.15 °.14 °.16 11°.15 °.14 °.16 11°.15 °.14 °.16 11°.15 °.14 °.16 11°.15 °.14 °.16 11°.15 °.14 °.16 11°.15 °.14 °.16 11°.16 °.81 11°.17 °.92 11°.13 °.94 11°.14 °.92 11°.15 °.94 11°.16 11°.16 °.81 11°.17 °.92 12°.18 °.92 11°.19 11°.11 °.93 11°.11 °.93 11°.12 °.99 11°.13 °.94 11°.14 °.94 11°.15 °.94 11°.16 11°.16 11°.17 °.94 11°.18 °.94 11°.18 °.94 11°.18 °.94 11°.19 °.	330 °77	330 °77	330 °77	30 °77	30 0'81 9'15 0'79 8'99 0'79 8'84 0'71 8'68 0'72 8'53 0'74 8'38 0'73 8'22 0'72 8'68 8'06 0'71 8'86 0'95 10'78 0'85 10'42 0'86 10'42 0'86 10'42 0'86 10'89 0'87 12'39 0'96 12'39 0'96 12'39 0'96 12'39 0'96 12'39 0'96 12'35 11'36 15'67 11'36 15'67 11'36 15'40 11'10 15'14 108 15'94 11'10 15'06 13'10'10'10'10'10'10'10'10'10'10'10'10'10'	30 °77	33 o 77

Réduction à la tangente q.

Reduction to the tangent q.

Reduction auf die Tangente φ .

Dist. 1100-1200.

	1100 Diff.	1110 Diff.	1120 Diff.	1180 Diff.	1140 Diff.	1150 Diff.	1160 Diff.	1170 Diff.	1180 Diff.	1190 Diff	1 200 Diff.	
0	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0,00	0,00	0.00	0,00	0,00	0,00	
10	0,00 0,∞	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00 °.∞	0.00 0.00	0.00 0.00	
20	0.00 %	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00	. 0.00	0.00	0.00 0.00	0'00 000	. O'OO ° '°	0.00 0.00	0.00 0.00	2
	0,01 a.o1	0,01 0 01	0.01 0.01	0.01	1 0'01	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	1 2
30	0.01 0.00	0.01 0.00	0.01 0.00	0.01 0.00	0.01	0.01 0.00	0.01 0.01	0.01	0.01 0.01	0.01 0.01	0.01 0.01	3
40	0,03	0 04	0 02		,		0.	1	0 01	0 01		1
50	0.03 0.04	0.03	0.03	0.03	0.03	0.03 0.04 0.03 0.10	0.05	0'02 0'04 0'06	0'02	0.05	0.05	5
60	0.04	0.04	0.04	0.04 0.03	0.04	0.04	0.04 0.03	0.04	0'02	0.04 0.03	0.04	6
.70	0.04	0.04	0.04	0.02	0.10 0.03	0.07		0.00	non		0'00 1	. ~
80	O II	OIL		0.10		0,10	0.10 0.04	0.10	0.00	0.00 0.03	0.00	8
90	0.12 0.04	0.12 0.00	0,12 0,04	0.14 0.00	0.05	0'14 0'05	0'14 0'05	0.14 °.04 0.10 °.04	0.00 0.03	0,13 0,02	0,13 °,04 0,00 °,03	9
00	0.51	0'0'	0.30	0.50	0.10	0'19 0'25 0'08	0'19 0'25 °'06	0.10	0110	0.18	0.12	
10	0.28 0.01	0.58 0.04	0°27 °°07 0°35 °°08	· · -/ ·	0.50	0.5	0.52	1	0.24	0'24 0'06	0.23	11
20	0.36 0.08	0'35	0.32		0.34 0.08	0.33	0.35	0'32 0'08	0.31	0.31	0.30 0.01	12
30	0.42	044	0 44		0.42	0.33	0,35	0.40 0.00	0.39			13
40	0.20 0.11	0.22	0.24 0.13	0.23 0.13	0.25 0.19	0.25 0.10	0.21 0.10	0.20 0.10	0'24 °'06 0'31 °'08 0'39 °'10 0'49 °'12	0.48	0.47 0.11	14
1					0 13		ł			0.48 0.00	0 11	`
50	0.69	0.68	0.67	0.80	0.65	0.64	0.43	0.62	0.01		0.28	15
60	0.84	0.83 0.19	0.81	0.80		0.4	0.70	0.75	0.4 0.14 0.88 0.14	0.72	0.21	16
70	100	0.00 0.18	0'97 0'16	0.80		0.93	0.01	0.00	0.88	0.86 0.14		
80	1.10		1.12	1.13		1 10	י אריזו	1.00	I '04 0' 18	1.05 0.18	1 7 X Y 1	
90	1,40 0,33	1.34 0.33	1,30 °.31	I,33 °,38	I,31 °,39	1,50 0,11	1.52 0.10	1.52 0.30	1.55	I.50 0.18	1.18 0.18	19
00	1.88 0.82	1.60	1.28	1.20 0.34		1.20	I'47	1.42	1'42	1,40	1.37	20
10	1.88	1.85 0.38	1.82 0.34	1.40 0.54	1.29 0.33	1 174	1.40 0.33	1.67 0.32	1'42 1'64 °'22	1.61 0.31	1.24	21
20	5,10 0,31		2.00	2'06 ""	2.02	1.99 0.38	1.02 0.38		ι τ•88 ^{0 34}	1.85 0.24	7 · Q T 0 23	22
30	2.47		2.39 0.31	2.32 °.31	2.30 0.58	2.57 0.30	2 2 3	2'19 0'27	2.12		2'07 0'20	23
40	2.40 0.39	2.42 0.32	2.40 0.31	2.66 0.31	2.20 0.31	2.24 0.39	2.23 0.33	2'19 0'29 2'48 0'33	5,44 °,35	2'40 0'29	2'07 0'26 2'35 0'31	24
50	3.12 0.38			3.00 0.34	1		04	2.0.	2.46 °.33	1	2:66	25
60	3.53 0.42	3'48 " 3"	2°05 3°42 °°37	3.37 °.39	3.31 0.30	3.50 0.38	3.50 0.34	3,12 0,34	3.00 ° 33	3.04 ° 33	2.08 0.32	26
70	3.95	3.90	0-0-0-0	3.76 0.43	3.20 33	3.64 0.41	3.28 0.38	1 4 5 2	3.45 ° 40	2.71 3.04 °.35 3.39 °.39	2.98 ° 32 3.33 ° 38	27
80	4 39 • 44 4 87 • 48	4.33 0.47	3°82 4°25 0°47	4.19 0.46	412	4.05 0.41	י אחיני ו	3,01	3.85 0.42		3.71	28
90	4.87 0.48	4.80 0.47	4'72 0'47	4.65	4.57 0.48	4.20 0.42	4.42 0.46	4.34 0.49	4.54 0.42	4.50 0.48	3.21 0.41 4.15 0.41	29
00	5138			5'13 0'52	5.02 °.21	4.97 0.50	4.00		4.72 5.10 °.47	!	1 1	1
10	5'02	5°30 5°83 °°53	5°21 5'74 °56	5.65 0.22	5.20 0.21	5.47 0.53	5.37 0.53	4.80 5.28 0.48	5.10 0.21	4.63 5.10 0.41	4'55 °·46	
20	6.20		6.30 0.26		K			5.80	5.40 0.23	2.60 °.20	5.20 °.21	32
30		7'01	6.00	6.40 0.20		6.57 6.57	6.45 ° 59	6.34 0.24		. A	6.0121	33
40	7.11 °.62	/ 0 03	7.52 °.68	7'40 0'61	7.28 0.64	6 0 39	7.04 0.63	6.34 0.28	6.80 0.20	6.68 0.26	6.26 0.28	ച
50		8.31	00	8:05	•	0-	7.67	7.52		7.27		
60	8.44 9.16	8.31 9.05 °.21	8.88 0.40	8.05 °.69	8.60 68	0 000	7.67 8.31 0.64	7.53 0.64	7'40 8'03 °'63	7.80 0.02	7°14 0'61	3
70		9.76 0.74	0'73		0.71	י מיוט	0.00	1 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4	8.70 0.67	8.55 0.66	7.75 °.65 8.40 °.69	37
80	9'91 0'80	10.22 0.88	10,38 0,81	9.46 0.76	10.00	1 0°00 .	9.73 0.76	0 00 00 72	" / " ^ " "	8.55 °.69 9.24 °.73	0.08 0.68	38
90	11.24 0.88	11.37 0.88	11,10 0.82	11,05 0.80		10.64 0.81	10.49 0.80	9.57 0.75	10.14 0.43	9.97 0.73	9.79 0.71	39
00					11.66	11,48 0.84	11,50		10.01	10.72	10.2	44
10	12'42 0'91	12'23 0'90	12'04 0'89	11.85 0.87	11'66 0'86	12.35 0.84	11,50 0.83	11'10 0'82 11'92 0'86	10.01	//	10.23	41
20	13.33 0.95	• 0 • 0	12'93 0'92	12.42 0.84	12'52 0'90	13.31 0.89	12.00 0.81	12.78 0.89	12.26 0.88	12.34 0.83		
30	15.58 1.∞	14'07 0'98	13.85 0.97	13.64 0.95	13.42 0.94	14'13 0'92		13.67 0.89		11121	12.13 0.82	43
40	19.35 1.04	15.02	14.82 1.01 15.83 1.06	15.20 1.04	12.34 1.05	12,10 1,01	14.85 0.95		14.56	14.15	13.87 0.89	44
		1 0/			:		, , , , , , , , , , , ,	J 97		7 77	0 - 7 0 93	¯
50	17'41	17.12 1.10	16.89 1.08	16.63 1.00	16.36	16.11	15.84 1.02	15.28	15.32 0.99	15.09 0.08	14.80 °.96	45
ן טט.	10 33 , . , 6	10 25	1 1 / 9 /	17 09	1/44	- / - · · · · · · · · · · · · · · · · ·	10 00	10 39	10 31	10 04	15.76 1.00	46
:7U I	1000	19 40	10.10	18.81	10 52	10.23	17'93	1/04	*/ 33	1 4 / 05	10'70	47
.80 I	20'00	20.59	20 20 1.00	199/	IIUUU .	1935	19.04	10.73	10'42	10 11 1.10	1 / 00	' '
90	25.19 1.30	51.83 1.38	21.20 1.27	21.18 1.34	20.82 1.13	20.25	20.10 1.10	19.86 1.18	19.24 1.12	19.51	18.88	49
00	23.46	23.11	22.77	22.42	22.08	21.73	21.38	21'04	20.69	20.32	20'00	50

Reduction auf die Tangente φ . Réduction à la tangente φ .

Dist. 1200—1300.

	1200 Diff.	1210 Diff.	1220 Diff.	1 280 Diff.	1240 Diff.	1250 Diff.	1 260 Diff.	1270 Diff.	1280 Diff.	1290 Diff.	1800 Diff.	
0	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0,00	0.00	0,00	0
10	0.00 0.00	0.00 ,	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	10
20	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00	0.00	0.00 g m	0.00	0.00	0.00 0.00	0.00 ° 00	0.00 0.00	0.00 0.00	20
30	0 00	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00	0.00 0.00	000	0.00 0.00	0,00	0.00 0.00	
40	0.01	0.01 0.01	0,01	0.01 0.01	0.01	0,01 0,01	0.01 0.01	0.01 0.01	0.01	0.01	0.01	40
50	0.05	0.05	0.05	0.05	0.05	0.05	0'02	0.05	0.05	0.05	0.05	50
60	0.04 0.03	0.01 0.03	0.04 0.03	0.07	0.04 0.08	0.04 0.03	0.03 0.01	0.03 0.01	0.03	0.03 0.01	0.03 0.01	60
70	0.00	0.00	0'00	0.00	0'00	0.00	0.05		0.02		0.02	
80	O OU	0.00	0.00 0.03	0 09	0°09 °°03 0°12 °°03	0 09	0.15	0.08 °.04	0.08 0.03	0.08 0.03	0.11 0.03	80
90	013 0.04	0.13	0.13 0.04	0,15	0 12	0.15	0.04	0 12	0.04		0.04	
100	O'17 O'23 o'06	0.17	0.14	0.19	0.19	0.19	0.10	0.10	0.12	O.12 0.02	0.12	100
110	0 000	0	022	022	0.55 0.06	022	021	021	0.20 0.00		0.20	110
120	0.38	0.30 0.07	0.37	0.29 0.07	0.36 0.08	0 20	02/	02/ 2007	0'26 0'06	0 20	0.20	120
130	0.44	0.46 0.00	0.46 0.00	0.36 0.09	0.30 0.08	0.32 0.00	. 0 44	0.34	0,33 0,08	0.33	0'32 0'08	130
140				0 45 0.10	0.44 0.10	0.44 0.10	0.43 0.10	0.45	0.41	0.41 0.00	0 40 0.00	140
150	0.28	0.20 0.13	0.26	0.22	0.24	0.24	0.23	0.2	0.2 0.11	0.20	0'49	150
160	071		0.68 0.14			0.66		0.49	0'02	001	0 00	100
170	0 05	0.04	002	0'01	0 79	0.40	1 '' 0'12	0.40	0.88 0.14	0.73	0.42	170 180
180	1.18 0.18	0.00	1 U U / .	1.13 0.18	0.04 0.12	0,03	1.02 0.18	1.02 0.12	1.04 0.16	0.87	1,00 0,12	190
190	1 10 0.10	0.19	1.14 0.19	1 1 3 o' 18	0,18	0.16		1,02 0,18	0'17	0'17	0'17	
200	1.37	1.26 0.31	1,33 0,31	1,31	1'29	1.72	1.77 0.10	1.73 0,18	1.51	1,10	1.12 0.18	200
210	1.20	1.20	1 54 o*23	1,21	0.33	7/ 0.00	77 0 91		1'40 °'19 1'60 °'80	1.37	00 0.30	
220	1.01	1.79	1 0.34	1.73 0.33	1.02 0.34	1.00 0.33	1.05	1 03		1.28 0.85	1.22 0.22	220
230	2.07 0.38	2.04 0.38	2°01 2°28 °°27	2'25 0'27	1.02 0.36	1,05 0,30	1.89 0.84	1.86 0.38	1.83 ° 23 2.08 ° 25	2.04	1'77 0'24 2'01	230
240	2.32 0.31	2'32 0'30	0 29		5,51	2 10 0'29	2.12 0.38	2 11 0.38		2 04 0'27	0.30	240
250	2.66	2.62	2.24	2.85 0.31	2,20 0.31	2'47 0'30	2.43	2'39	2.35 0.39	2'31	2.27	250
260	2.00	2.04	2'09 0'34		2'01	2.44	2.4 0.35	2.08 0.31		2.20 0.31	2 33 2032	700
270 280	3.33 0.38	3.58 34 3.66 38	3.60 0.37	3.10 0.36	3.14 0.32	3.09 °.35 3.44 °.38	3.39 0.37	2*99 0*34 3*33 0*34	3.58 0.33	3.53 0.33	3.14 0.32	270 280
290	3'7 I 0'41 4'12 0'43	4.06 °.4°	4.00 0.40	3.94 0.39	3.88 0.39	3.82 0.40	3.46 0.39	3.40 0.39	3.64 0.38	3.28 0.38	3.22 0.35	290
300	0 43	4.48	4.42		4:20	4.55		4.00	4,03	3.96	' ' '	300
310	1.22 0.46	4.40 0.46	4.42 4.87 9.47	4.35 °.44 4.79 °.47	4.29 0.43	4.6 - 0 43	4°15 4°58 °°43	4.00 0.48	4.43	4.36	3.89	310
320	5'50 "	5.42	5'34 0'50	5'26 "	5:18	5'10 43	5'03 5	4.05	A.86 43	4.70	4'29 0'42	320
330	6.01	5.03	5.04	E . 7 E 0 49	5.67 49	5.58	5'50 ""	5'41	5'32	E.54 43	5.12	330
340	6.26 0.28	6.46 0.28	6.34 0.23	6.58 0.29	6.19 0.22	6.09 0.21	6.00 0.20	2,00 °.23	2.81 °.23	5.4 °.41	5.62 0.47	340
350		7.04		6.84 0.58	6.24	6.63 0.57	1	6.43	6.33	6.55	6:12	350
360	7'14 o'61 7'75 o'65	7.64	6.94 0.59 7.53 0.63	7°42 ° 62	6.4 7.31 0.24	7.81 0.61	6.23 °.26	6.08	6.87 0.28	6.76 6.24	6.65 0.56	360
370	8.40 °.68	8.28 0.04	8.16	0 04	7.02	7.81 0.61	7.69 0.69	7.57 0.39	7.45 °.6°.	7.33 0.50	7.21 0.28	370
380	9.08 0.21	8.95	8.82 0.69	8.69 68	8.56	8.44	8.31 0.65	8.18	000 62	1 92 - 6-	/ /4	300
390	9.79 0.74	9.65 0.73	9.21 0.43	9.37 0.71	9.53 0.40	9.10 0.60	8.96 9.68	8.82 0.64	8.6866	8.54 0.65	8.40 0.64	390
400	10.23 0.48	10.38	10.53 0.46	10.08	0.03	9'79 0'73	9.64	0.40	9.34 0.69	0.10	9.04 0.67	
410	11.31	11'15 "	10 99		100/			10 19	10.20 0.43	90/	9.71 0.71	410
1 420 1	1214	11.00	11 70	~~~~		11.58	1110.	1 4 4 4 1 1 1 - 6	10.40 0.42	10.59	10'42	420
430	12 90	12.80 0.88	12.65	12 44	12 25			11 /1	11'52 ,	111.54	11.10	430
440	13.87	13.68 0.88	12.62 0.86 13.48 0.91	13 29 0.89	13.00 0.88	12'90 0'83	12 /1 0.85	12.21 0.84	15.31 0.83	12.15 0.85	11,03 0.80	440
450	14.80 0.96	14.59	14.39	14'18	13.97 0.91	13.77 0.89	13.26	13.35 0.87	13'14 0'86	12'94 0'84	12.73 0.83	450
4001	15 /0	15 54	15 32	12 10 0.06	1 4 00	1400 .	14 44	14.55	14'00	13.48 0.88	13.50 0.87	400
470	10.40	10.53	10'29	10.00	11704 .	15'00	15'30	1513	14'00	13.7888	14'43	470
1 40 0 I	17'00	17.55	17.31	17'00	10 01	103/	10.32 0.99	10.07	15.83	15 50 2.05	15'33	480
490	18.88 1.18	18.65 1.10	18.30 1.00	18.10 1.04	17.84 1.06	17.28 1.04	17.31 1.03	17.02	16.49 1.00	16.23 0.99	16.52 0.34	490
500	20.00	19.72	19.45	19.17	18.00	18.62	18.34	18.07	17.79	17.52	17.24	500

Reduction auf die Tangente φ .

Réduction à la tangente y.

Dist. 1300-1400.

	1800 Diff.	1810 Diff.	1820 Diff.	1880 Diff.	1840 Diff.	1850 Diff.	1860 Diff.	1870 Diff.	1880 Diff.	1890 Diff.	1400 Diff.	
0	0.00	0,00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0,00	0.00	0.00	0
10	0,00 0,00	0.00 °.∞	0.00 0.00	0.00 °,∞	o.oo ₀.∞	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	o.oo _{o.∞}	0.00 0.00	10
20	0.00	0.00	0.00 , 2	0.00	0.00 , , , ,	0.00 0.00	2.22	0.00	0.00 ,	່ 0.00 _{ຄຸໝ}	0.00 , ,	20
30	0.00 0.00	000	000	0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	30
40	0.01	0.01	0.01	0.01	0.01	0.01	0.01 0.01	0.01 0.01	0.01 0.01	0.01 0.01	0.01	40
50	0.05	0.05	0.05	0'02	0.05	0.05	0'02	0'02	0'02	0.05	0.05	50
60	0.03 0.01	003	0.03 0.01	0.03 0.01	0.03 0.01	0.03 0.01	0.03 0.01	OOX	0.03 0.01	0.03	0.03 0.01	60
70 80	0.08 0.03	0.08 0.03	0.02	0.02 0.08	0.02 0.03	0.08 0.03	0.02	J 0.00	0.02 0.03	0.02	0.02	70 80
90	0.11 0.03	O.11 0,03	0.11	0.11	0.11 0.03	0.11 0.03	0.10 0.03	0.10 0.03	0.10 0.03	0.10 0.03	0.10 0.03	90
	0.04	0,04	0 04	0'03	0'03	0°03	0,04	0.04	0*03	0.03	0.03	-
100	0.12 0.50 0.02	0'15 0'20 °'05	0,12	0'14	0.14 0.02	0'14 0'19 °'05	0.18	0'14	0.18 0.02	0'13	0.13	100
110	∩'26 ° ° ° °	0.50 0.00	0.22	0'25 0'06	019	0.21 0.02	0.34 0.03	0.53 0.02	0.53	0.12 0.02	0.12 0.02	110
130	0,33 0,00		212-000	0.31	0'24 0'06	0.30 0.00	0.30	0.23 ° ° ° ° ° ° ° ° ° ° ° ° ° ° ° ° ° ° °	0'20 8'8	0.00 0.00	0.58 0.00	120
140	0.40 0.08	0'32	0.30 0.08	0.39 0.08	0.38 0.09	0.38 0.08	0.37 0.08	0.34 0.08	0.36 °.08	0.36 0.08	0.32 0.08	140
150	0.40	0	0.40		1	0.46	0.42	0.42		0.44	0.43	150
160	0.60 0.11	0.20	~ · · · O O 10	o'58 ° 11	0.47	0 10	0.45	0.45 0.24 0.02	0'44 0'54 °'10 0'64	0.44	0.43 0.25° ° ° ° ° ° ° ° ° ° ° ° ° ° ° ° ° ° °	160
170	0.25 0.15	0 /1		0.00	0 00 2.,2	0.07	0.66 0.11	0.62	T	0.63 0.13	0.62 0.10	170
180	0.85 0.13	U-04 I	U.X 3	0.85 0.14	0.81	0.80	0.48	0 // 0.1.	0,26 0 13	- /	0.4 0.13	180
190	1.00 0,12	0.00	0.07	0.00	0.02 0.19	0'94 0'14	0.05 0.12	0°15	0.89 0.12	0.88	0°14	- 3-
200	1.12	1.12	1.13	1.15	I'II 0'17	1.00 °.14	1.04 0.14	1,09	1'04 1'20 0'16	1,03 °.19	1.01	900
210	1.32 0.18	00 0.00	1,21 0,20	1,30	1 20		144			* * 9 0 17	1'17 °'16	
220	1,22 0,30	00 0.33		1'49 0'19	1'47	1 45	1'42	1.40	1.28 0.30	1 30 0.10		
230 240	1.44 0.54	1.08 0.53	1.06 24	1,40 0,53	1 07	1.88 0.33	1 03 0.22	1.85 0.83	1.29 0.31	1.22		230 240
1	o °a 6	U 20 1		0 23	1,00 0.52	0.84		0 23	0 23	,	0.83	-40
250	2'27	2°24 2°52 °°28	2.48 0.32	2'18	2'15 0'26	2'12	2.08	2.02 0.36	2°02 2°27 °°25	1'99 0'25	1'96	250
260 270	2.22 0.38 2.82 0.30	2.81 0.89	2.77	2.42	241	3.44	2'34 0'28	2.50 0.37		2.50 0.30	2.40 0.36	260
280	2.17	3'13 ° 32	3.00 238	3,04 , 3,	2.69 0.31 3.00 0.31	2.00	2.05	2.0 = 0.29	2.83 0.30	2.20 0.88	! 2.74	270 280
290	3'52 ° 35	3'+7 0'34	3.43 0.34	3.37 0.39	3,33 °.32	3.50 0.33	3°24 0°32	3,10 0,34	3.14 0.31	3.00 0.31	3.02 0.31	290
300	3.89							. i				300
310	4'20 ° 40	3.84 4.53 0.39	3'79 °'38 4'17 °'41	3.73 4.15	3.68 4.06 0.38	3.63 4.00 0.31	3.24 °.36	3.53 °.32 3.88 °.35	3°47 0°36	3'42 ° 35 3'77 ° 36	3'37 0'34 3'71 0'36	
320	4.71 ° 42	4.65	4.28 0.41	4.52 0.40		4.39	3'94 0'39 4'33 0'41	1.56	3.83 ° 37 4.50 ° 37	4.13 0.40	4'07	320
330	5'15 ° 44	5.00	5'01	4'94	4.87	4.81	4/4.0.42	4.67	4.60	4'53 0'48	1 4 4 0 1	3330
340	5.62 0.47	5.55 0.49	5.47 0.49	5.40 0.47	5'32 0'47	5.25 0.46	5.17 0.46	5'10 0'43	5.05 0.42	4.95 0.43	4.87 0.41	340
350	6.15	6.04	5.06	5.87 0.21	5'79 0'50	5.41	5.63	5*55	5'47 ° 47	5.38 0.47	5'30	350
360	6.65 0.53	6.26 0.28	6.47	4 0 0 31	0 29 0.53	6.51	012	0 0.5	.7 44	5 05	5.46	360
370	7.21 0.28	7.11 0.28	/ 01 0.57	6.92 0.36 7.48 0.36	0 02 0.56	0.73	003 2.84		0.44	0.35	6.76	370
380 390	7.79 ° 61	8.50 0.69	7.58 ° 65 8.18 ° 65	8.02 33	7.38 0.58	7.28 °.57 7.85 °.60	7 1 / 0.56	7.62 0.22	7.51 0.22	0 00 0.54	7'30 0'53	380
1 1	3 04	0.63	0 02	0 01			7.73 0.59	0.28	- 50	7.40 0.57	7.29 0.56	
400	9.04	8.92 0.58	8.80 0.65	8.68	8.56 0.64	8.45 0.63	8.32 0.62	8.50 °.61	8.09 0.60	7'97 0'59	7.85 °.58	400
410 420	10'12 ''	10.58 0.40	10.17	9'33 °.68	1 4 20	9 00 0044	0.60	8.81 0.65 9.46 0.67	004	0.20 0.63	0 +3	410 420
4001	7 7 7 7 6 6 7 7	11.01	100/	10.45	9.87 0.70	9'74 0'69 10'43 0'72	9.60 0.68	1013	9.08	9°19 °68	9.6964 9.6967	-
440	11.03 0.80	11'77 0'79	11.65	11.46 0.14	11.30 0.49	11.12 0.42	10.00 0.4	10.83 0.40	10.64 0.45	10.25 0.41	10.36 0.67	440
450	12'72	12.28 0.88	12'40 0'81	12'23 0'80		11.00		 11.26	ľ			ı
460	T 2'56 0'83	13.38 0.88	13'21 0'81	*3 V3	12.06	11.00 °.81	11.73 0.77	12.32 0.46	11'39 0'75 12'14 0'78	11'23 °'74	11.06	450 460
# 47 0	14.43	14-24 0.80	14'05	130/	13 00 0.85	1 3 49 2.84	13 30	1 -0	12'92 0'81	12.74 0.79	12.22 0.48	470
400	15 33	15 13 0.93	14'93 2'22	14/3	14.53	14'33 0.88	14'13	13.93	1373	13 53 0.83	13 33	400
490	16.52 0.34	10.00	15.85 0.94	15.6394	15'42 0'92	12.51 0.01	15.00 0.00	14.79 0.88	14.24 0.88	14.36 0.86	14.12 0.82	490
500	17.51	17.02	16.49	16.57	16.34	16.15	15.00	15.67	15.45	15.55	15'00	500

Reduction auf die Tangente φ .

Réduction à ia tangente φ.

Dist. 1400-1500.

	1400	1410	1420	1480	1440	1450	1460	1470	1480	1490	15CO	
	Diff.	Diff.	Diff.	Diff.	Diff.	Diff.	Diff.	Diff.	Diff.	Diff.	Diff.	
0	0.00	0.00	0.00	0,00 °.∞ 0,00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0
10 20	0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00 ,	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00	0.00 ,	0.00 0.00	000	10
30	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00	0.00 °.00	0.00 0.00	0.00 0.00	20
40	0.01 0.01	0.01 0.01	0.01 0.01	0.01 0.01	0.01 0,01	0.01 0.01	0.01 0.01	0,01	0.01 0,01	0.01 0,01	0.01 0.01	30 40
50	0,05	0'02	0°02	0°02	0'01	0.05	0.01	0.01	0,00	0.00	0.00	1
60	0.03 0.01	0.03 0.01	0.03 0.01	0.03 0.01	0.03 0.01	0.03	0.05	0.05	0.05 0.01	0.05	0.05 0.01	50 60
70	0.02 0.08	0.02 0.03	0'05	0.02 0.03	0.02 0.03	0'05	0.04 0.03	0.04 0.03	0.04 0.03	0.04	0.04 0.03	70
80	0.07	0.04	0.02 0.03	0.07	0.04 0.03	0.02	0.00	0.00	0.06 0.03	0.00	0.00 0.00	80
90	0.10	0.03	0,10	0.00 0.03	0.00	0.09	0.00	0.00	0.08 0.03	0.08 0.03	0.08 0.03	90
100	0.13	0'17 0'04	0,13	0.15	0'12	0.15	0.15	0.15	0.11	0.11	0.11	100
110	0.17	, U, UK	0.17	0.10	0.10	0 10	0.19 0.04	0.19 0.04	0.12 0.04	0.12 0.04	0.12	110
120 130	0.58 0.00	0.22	0.51	0.51	0.50 0.02	0.50 0.02	0.50 0.00	0.50	0.50	0.10	0.10	120
140	0.32 0.04	0.32 0.01	0.34 0.08	0.34 0.04	0.33 0.08	0.33 0.01	0'32	0.35 0.04	0.31 0.00	0.31	0'24 0'05	130 140
1 1	ر حد ا	0 0,	0.08		0.08]	3 07	0 0,	0 07	0 07	0 0,	
150 160	0'43 0'09	0.45	0'42 0'51 0'09	0.20 0.00	0'41 0'49 0'50	0.40	0.39	0'39 0'47	0.38 0.46	0.38 0.46	0.37	150 160
170	0.65	0.61 0.10	0.01 0.10	0.00	0.20	0.28 ° 09	0.57	0.20 0.00	0.16	0.55 0.09	0.45 0.09	170
180	0.24	0.43 0.13	0.42	0'71 0'11	0.40	0'69	0.68	0.67	0.66	0.62	T	180
190	0.84 0.14	0.86	0.82	0.94	0.83 0.13	0.85 0.13	0.80 0.13	0.40 0.13	0.48 0.13	0.44	0.40	190
200	1.01	1,00	0.08	0.04	0.96	0.02	0.03	0'92	0.01	0.00	0.88	200
210	1,14 0,14	1.10	1,14 0,19	0.12	1.11 0.19	7		1.09	1.02 0.12	1.04 0.12	1.05 0.12	210
220	1'34	1.35	1.31	1.50	1'27	1.50 0.18	1.54	I'22	1.50	1.19	1'17 0'17	220
230 240	1.24	1.25 0.31	1.40	1.47	1.45	1.44 0.19	1'42	1.40	1.24	1.36 0.18	1.34 0.18	230 240
	0 22	0 22	0 22	0 22		1	0.30	1	33	1.24 0.30	1.25 0.19	240
250 260	1'96 2'20 °'*4	1'94 0'23	1'91 2'14 0'23	1.89	1.86	1.84	1.81	1,40 0,81	1.46	1'74 o'sı	1.41	250
270	2.46 0.36	2°17 0°26 2°43 0°28	2.10 20	2.15	2.09 0.25	2.00 0.32	2'03 0'24 2'27 0'27	2'00	1.08 0.33	1,02 °.33	1.05	260 270
280	2.44 °.31	2.41 0.30	2.67 0.30	2.64 0.50	2.60	2.57 0.29	2.24 0.38	. 0 20	2.47	2'42 0'25		اما
290	3.02 0.31	3,01 0.35	2.64 9.31	2'93 0'31	2.89	2.86 0.30	5.85 0.50	2.20 °.38	2.44 0.34	2.40 0.34	5.40 °.38	290
300	3.37	3'33 6'33	3.58	3.54 0.33	3'20	3.19	3.11	2:07	3.03 0.30	2.08	2.04 0.30	
310	3'71 0'34	3.66	3.61 0.36	33/ 0.35	3.25	3'48	3'43 0.33	3.38 0.31	333 000	3.28	3.24 0.32	310
320	4.07	1.05	4 97 0.38	3.05	3°87 _{0°37}	3.62	3.40	3.71	3.00	3.01	3 30 0.34	320
330 340	4.46	4.40 °.40 4.80 °.40	4.35 ° 40 4.75 ° 43	4.69	4.63	4'18 ° 39 4'57 ° 49	4.150 0.38 4.20 0.40	4.07 0.37	4'01 0'37 4'38 0'39	3.96 0.36 4.32 0.38	3.90 .36 4.26 .38	330 340
I	0 43	0 43	. • •	0 41	, , , , , , , , , , , , , , , , , , ,	-	, ,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,			30	0 30	1 1
350 360	5.30 0.46	5'23 o'46	5.17 °.42	5.10 0.44	5.04 0.43	4'97 0'43	4.00 0.43	4.84 0.42	4.44 5.18	4.40	4.64	350
370	5.76 0.49	5.69 °.48 6.17 °.50 6.67	6.20 0.41	5.24 °.47	5'47 0'46 5'93 0'49	5.40 °.46 5.86 °.48	5'33 ° 45 5'78 ° 47	5.26 °.44 5.40 °.47		J 1 1 0 42	5'46 0'42	360 370
380	6.76	6.67 0.50	6.59	6.20 0.49	0 42	0 34	0 20 20 40	01/	6.08	5'54 · 45 5'99 ·	5.01 0.42	380
390	7.50 0.29	7.20 0.55	7.11 0.24	7.02 0.54	Z	6.84 0.52	6.44 0.28	6.62 0.21	6.26 0.21	5.99 °.48 6.47 °.10	6.38	390
400	7.85	7.75 o·58	7.65	7.56 °.56	7.46 °.55	7.36 0.55	7.26	7'16 0'54	7.07	6.97	6.87	400
410	0 43	0.33	0 22 2.62	0 12 0.60	001	7'91	7 00		700 .	1 49	7.38 0.21	410
420	9.60 0.64	0 94 0.62	002	0 /1	8.00	0.49 0.60	03/ 3.65	0 20	0 20 20 20	003	/ U2 .	LAZU
430 440	9.00 0.67	901 -146	9.45	9.33 0.65 9.98 0.67	9.21 0.64	9.09 0.63	09/0.62	U U J _ • & .	0/3 0.61	9.01 0.60	8'49 0'59	430
	- 7-	10.53 0.69	10.10 0.69	,	9.85 0.66	9.72 0.66	9.59 0.65	9 40 0.64	9'34 0'62	9.51 0.62	9 00 0.61	440
450	11'06 0'73	10.03	10.40	10.65	10.21 0.40	10.38 0.68	10.54 0.64	10,10 °.64	9.96	9.83 0.65	9.69 0.64	450
400	11.79 0.76	11 04 0.75	11 30	13.08 0.43	4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4 4	11.06 0.72	10.01 0.21	10 //	10 02	10 46 0.68	10'33	460
480	13.33 0.82	12'39 0'78	12'24 0'76 13'00 0'80	12.84 0.76	11.03 0.12	12.25	11.62 0.73	11'47 0'72 12'19 0'75	11.31 0.72	11.86 0.79	11.00 0.40	470 480
490	14.12 0.82	13.08	13.80 0.83	13.63 0.83	13.46 0.81	13.50 0.40	13.11 3.46	15.01 0.48	12.22 0.4	12.20 0.42	12,15 0.42	490
! I	15.00	14.82	14.63	14.45	14.52	14'09	13:90	1372			!	500
	- 3 0	-40-	- 	-# #J	*+*/	1409	13.90	-3/2	13.24	13.35	13.12	300

Reduction auf die Tangente φ . Réduction à la tangente φ .

Dist. 1500—1600.

	1500 Diff.	1510 Diff.	1520 Diff.	1580 Diff.	1540 Diff.	1550 Diff.	1560 Diff.	1570 Diff.	1580 Diff.	1500 Diff,	1 000 Diff.	
0	0.00	0.00	0.00	0.00	0,00	0,00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
10	0.00 0.00	0.00 °.∞	0.00 0.00	0.00 °.∞	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00 °.∞	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	10
20	0'00 ° ° °	വാവ െ	ດາດດິ່	0°00 ° °°	0.00 0.00	0.00	0.00 0 00	0.00	0.00	0.00 0,00	0.00	20
30	0.00	0.00	0.00 0.00	0.00 0 00	\ \frac{1}{2} \cdot \frac{1}{2	0.00	0,00	0.00	0.00	0.00 0.00	0.00	30
40	0.01	0.01 0.01	0.01 0.01	0.01	0.01 0.01	0.01 0.01	0.01	0.01 0.01	O.OI	0.01 0.01	0.01 0.01	40
, T	0.00	0.00	0°00	0.00	0.00	0,00	0,00	0.00	0.00	0,00	0,00	7-
50	0.01	0.01	0.01	0,01	0.01	0.01	0.01	0.01	0,01	0.01	0,01	50
60	0.05 0.01	0'02 0'01	0.05 0.01	0.05 0.01	0.05 0.01	0.05 0.01	0.05	0.05 0.01	0.05	0.05 6.61	0.05	60
70	0.04 0.03	0.04 0.03	0'04 0'03	0'04 0'02	0.04 0.03	0.04 0.03	0.03	0.03	0.02 0.03	0.02 0.03	0.02 0.03	70
80	0.08 0.03	0.08 0.03	0.08 0.08	0.08	0.08	0.08 0.03	0.02	0.12 0.03	0.02	0.02 6.03	0.02	80
90	0.09	0.09	0.09	0.09	0.09	0.09	0.02 °.08	0.14 0.03	0.02 0.03	0.03	0.02 0.03	90
100	0.11	0.11	0.11	0.11	0.11	0,11		0.10	l	0.10		100
110	0.12 0,04	0.12 0.04	0.12 0.04	0.03	0.03	0'74 0'03	0'10 0'14 °'°4	0'10 0'14 0'04 0'18	0.10 0.13 0.03 0.03	0,13 0,03	0.13 0.03	
120	0.10	0.10	0 10 1	O'18 ° °	O'18° °4	י אזים	O'18 0 04	0.18 °.04	0.12 0.04	O'17 °'04		120
130	0.24 0.02	0.30 0.02	0.23 0.04	0.23	0.53	0.53 2 22	0.00	0.00	0.33	0.51 0.04		130
140	0.30	0.30	0.50 0.04	0.50	0.50 0.00	0.50 0.00	0.58 0.00	0.58 0.09	0.58 0.00	0.54 0.00	0.54 0.00	140
,,,				0:26	0.00	0.34	٠ -,	l		0.33	1	,,,
150	0.37	0'37 0'45 °'08	0.36	0°36 0°44	0'35 0'43	0°35 0°43	0'35 0'42 °'97	0'34 0'42 °'08	0'34	0.41 0.08	0.33	150 160
	0.45	0'45	0°44 °°9 0'53	0.44 ° ° ° ° 8 0.52 ° ° ° 8	0.09	0.61 0.08	0.20 0.00	0.20 0.08	0.40	0.40 0.08	0.0000	170
170		0.23 0.10	0.23 0.00	0.62 0.10	ດ"ດ ເວີ		0.60 0.10	0.20 0.11	1 O'5X '	0.48 0.09	0.24 0.03	180
190	0.46 0.13	0.42	0.24 0.11	0.43 0.13	0'72	0'72 " "	0'71 0 11	0.40	0.69	0.68 0.10	0.248	190
ļ	1	0 12	0,13		0 18		0.11	0.11		0,11		_
200	1.88	0.87 1.01 °.14	0.86	0.82	0'84	0.83	0.85	0.81	0.80	0.40	0.78	200
210		1.01	1,00 0,14	0.08	0'97 0'13	0.00 0.13	0.02 0.14	0.94	0'80	0.01 0.18	0.48	210
220	1'17 0'15	1.19 0.19 1.35 0.19	1,12 0,19	1 1.5	1.15 1.58 0.19	1.10 0.14	1 00	1.08		1.50 0.12	I 103 ° 15	220
230	O . O . 18	1.20 0.18	1,31 0,12		1'28	1 20	1'24 0'17	123	1.38 °.12 1.38 °.12	1.36 0.16		230
240	0,19	1,20 0,10	1.48 0.19	o, 18	1.45 0.18	1'43 0'17	0.18	_ 0,18		0 17	1.34 0.12	
250	1'71 1'02 °'21	1,00 0,31	1'67 1'87 °'20	1.65 °.20	1.63 0.30	1.81 0.30	1.28 0.19	1,20 0,10	1.22 0.19	1.21 0.18	1.21 1.60 °.18	250
260	_ ^ ^ ~ ~ 1	1,00	0°23		0.83	1.81 0.30	1,48	1.46	- / T 0'90	1.05 0.81	1.60	260
270	2 15 0.25	2°12 °°22	0.04	0.34		2.05 °.31	1-00	1,02 0.81	2'16 0'22	2.14 0.83	1 100 1	TU
280	2.40	2 37 1	2.34 0.36	- 0	2.58 0.52	2.25		2 20 .		2.37 0.33		
290		2.63 0.88	2.60	2.29 0.38	2.23 0.27	0.37	'' o'26	2.44 0.36	2.40 0.86		0 0 25	-3-
300	2.04 0.30	3'20 °'39	3.16 0.39	2.84	2.80 3.00 0.50	2.77 °.58	2°73 °°88	2.40	2.66	2.63 2.90 °.27	2.260 2.86 0.88	300
310	0.33	3.50	3'48 0'32	J 1 J 0.30	0.30	3 0 0.30	0 - 0.30	2'97 0'30	2.93	3.18 0.88	2.80	310
320	3.20 0.34	3.52 0.33	3.81 0.33	3 45 0.33	0 0 9 0.33	0 00 0.38	3,31 0.31	3 4/ 0'31	0.31	2'40 0 31	3 14 0.30	320
330	3.30 0.36 4.50 0.39	3.85 0.36	3'81 4'16 °'35	3.76 0.35	3.72 4.06	3.07 0.34	3.65 0.34	3.28 0.33	3.86 0.33	3.81 0.30	3.44 0.38	330
340	4 20 0.38	4.51	4 10 0*37	4'11 0'37	4 00 0.36	4.01 0.36	3 90 0.35	3.01 0.32	3 80 0.34	0.34	3.46 0.33	340
350	4.64	4.59	4.53 0.39	4.48	4'42 0'38	4.37 0.37	4.31	4.26	4'20	4.12	4'09 0'35	350
350 360	5 04	4.98	4.02	4.86	4'80	4.74 0.40	4.68 0.37	4.62	4.5639	4.50 0.35	· + ++	360
370 380	3 40 0046	5.10 0.44	3 33 0.4	5.27 0.43	5 20	3 4 4	50/ 2.42	5'01	4.95	4.88 0.38	7 0 0 30	370
380	5'91	5.84 °.47 6.31 °.48	5'77	5.70	503 2.45	5.26		5 42	0 00	5.28 0.40	521	380
390	6.38	6.31 0.48	6.53 0.48	6.19	6.08 6.42	6.01	5.93 0.44	5.85 0.43	5.42	2.48 0.48	J 03 0.43	390
400	6.87	6.49 °.21	6.27	6.63 0.49	6.22 0.49	6.47 6.05	6.28		6.33	6.14	6.06	400
410	7.38	7.30 0.21	7.21		7.04 0.21	6.05 0.48	6.86 - 1	6.30 0.48 6.48		6.60 ° 46	6.2 0.46	
420	7.02	7.83	7.74	7.64	7.55	6.95 °.51 7.46 °.54	7'27 0'51	7'28		0°49	7.00 ° 48	420
430	8.49	8.39	0 29	0 19	0 09	8.00	7.90	7.80	7.60	7.60 ° 31	7'50	430
440	6.08 °-91	8.97 0.61	8.87 0.60	8.76 0.59	8.66	8.55 0.58	8.44 0.57	8.34 0.56	8.23 0.24	8.13 0.23	8.02 0.24	440
450		0.28					0'0'		8.70	8.67		AEA
450 460	9.69 0.64	9.28 0.63	9'47 0'62	9.35 0.62	9°24 0°61 9°85 0°64	9'13 0'60	0.01 °.60	8.90 °.20	8.79 o.28	0.25 0.38	8.26	450 460
470	10.33	10'87 ° °	10'09 0'65	9°97 °°65	9.05 0.64	9.73 0.63 10.36 0.66	10.33	. 444	937 0.61	0.85	9 23 0.29	470
480	11.00 0.40	11'56	10'74 0'69 11'43 0'70		10'49 0'67		TO-88	10.10 0.64	ייטיטי י	10.48 6 63	10'34 0'64	480
	T 3' 4 3	T 2' 2 Q	12.13 0.43	11.60 0.40	11.84 0.43	11.40 0.41			11'27	11.13		490
	0 /3	0 /4	1				,		1	0 07		
500	13.14	13.05	12.86	12.41	12.26	12.41	12.22	12'10	11.02	11.49	11.64	500
]				

Reduction to the tangent φ . Reduction auf die Tangente φ . Réduction à la tangente φ .

Dist. 1600 — 1700.

		<u> </u>									·	
	1600 Diff.	1610 Diff.	1 020 Diff.	1630 Diff.	1640 Diff.	1650 Diff.	1660 Diff.	1670 Diff.	1690 Diff.	1690 Diff.	1700 Diff.	
	0100	0100	0100								0:00	٨
0	0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00 °.∞ 0.00	0.00	0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00	0.00 0.00	0
10	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00	0.00	0.00	0.00 0.00	0.00	0.00	0.00	10
20	0.00 0.00	0.00 0.00	0,00 0,00	0.00 0.00	0.00	0.00 0.00	0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00	20
30	0.01 0.01	0.01 0.01	0,01 0,01	0.01 0.01	0.01 0.01	0.01	000		0,01 0,01	0.01 0.61	0.01 0.01	30
40	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	. 001	0.01	0.01	0.01	001 0.00	001 0.00	40
50	10'0	0.01	0.01	0.01	0,01	0.01	0.01	0.01	0.01	0.01	0.01	50
60	0.05 0.01	0,03 0,01	0.03 0.01	0.05	0.05	0.05	0.05	0.05	0.05 0.01	0.03 0.01	0.05 0.01	60
70	0.03 0.01	0.02 0.01	0.02	0.03	0.03	0.03	0.03	! 0.03	0.03 0.01	0.03	0.03 0.01	70
80	0.02 0.08	0.02	0.02 0.03	0'05	0'05 0'02	0.02	0.07	0.04	0'04	0.01	O.OT , g, j	80
90	0.07 0.08	0.02 0.02	0.02 0.03	0.04 0.03	0.04 0.03	0.04 0.03	⊢ റ.റെ ുഷ്	0.00	വ'വറ് ഒരു	0.00	0.06 8 22	90
	0.03	0.03	0.03	, 0,03	0.03	0.03	0.03	0.03	0.03	0.03	0.03	i
100	0.10	0.10	0.10	0.10	0,13 0,03	0.10	0'09	0,00	0.03	0.00	0.00	100
110	0.13 0.03	0.13	013	0.13	0.13	0,13		0.15		-	0'12	110
120	0'17 0'04	0.12 0.04	0.12 0.04	0.10 0.03	0.10	0 03	0.10	0.10 0,04	0,12 0,04	0.12	015	120
130	0'21 0'04	0'21 0'04	0.51	0.50	0'10 0'20 0'05	0,50	0.50	0'20 0'04		0.10	010 1	130
140	0.27 0.06	0.54 0.00	0.26	0'26	0.5	0.5	0.5 0.02	0.5	0.5	0.5	0.54 0.02	140
									3 30		0 03	
150	0.40 °.04	0.33	0.35	0'32 0'30 °'07	0.38	0.38	0'31 0'37 °'66	0.30	0.30 0.00	0.36 0.01	0'29 0'06	150
160	0.40	0.40	0.39	0.39	0.38	0.38				1 2 2	000007	
170	0.18 0.08	0.17	0'39 0'08	0.10	0.38	0.45	U 44 0.00	1 1 0 OR	_ TO 0.08	10 0.08	0.42	170
180	0.57		0.26 0.00	0.55	0.54	1 0 74		0.00		0.21	0.42	180
190	0.64 0.10	0.00 0.10	0.62	0.62 0.10	0.04	0.63	0.65	0.01	0.00	0.60 0.00	0.29	190
200				6:55				l .		0.20	0.60	200
200	0.48	0.44 0.80	0.48	0.42 0.84	0.4	0.74	0.43	0.41	0.81	0.40	0 69	200
210	0.00		1.01 0,13		0.18		0 0 0 13	0.13	0.91		0.40	210
220	1.03 0.13	1 02		1.00	0.08	0 14	0.06	0.02	0.03 0.14	1.02 0.13	. , , , , , , ,	220
230	1.10	1 17	1 15	I'14 0'14	1'12	1,11 0,12	1 10 .	1.08	1 0, 0,14			-0-
240	1,34 0,12	1.35	1.31	1.50 0.12	1.58 0.19	1'20 0'17	1.5 0.19	1.53 0.19	1.51	1.50 0.19	1.18 0.14	240
250	1.21	1.49	1.48	1546	1.44	1:42	11.17		1.32	1.36	1.37	250
26 0	1.60 0.18	1.62 0.18	1.65 0.17	1.03 0,12	1'44 1'61	1.43 1.60		1.30 0.11	1.37 0.17	1.25 0.16	1.34	260
270	1.80 0.30	1.87 0.30		1.63 ° 17 1.82	1.80 0.19	1.48	Z • .•	1.29 0.18	1.24 0.18	1.69 6,12	1.67 1	270
280	2.11 0.33	2.00 0.32	2.00 0.31	2.03	1.80 0.81 5.01	. 1,00 0,31	1.00 0.30	1.24 0.50	tot "'y	1.89 0,30	1.86	280
290	2.31 0.53	2.22 0.83	2.50 0.53	3.34 23			1 2°1X	1.04 0.31	0 21	2.10 21	2.02 0.31	290
	2,3+ 0,32	0 25		0 25	2*23 0*24	2.51 0.33	2 10 0.53	2,12 0,33	0 23	0 22	0'22	ı
300	2.20 0.32	2.24 2.83 0.36	2.24 0.26	2 5 I 0.25	2.47 0.26	2.45 0.25	2,11	2.38	2.35 0.25	2'32	2'29 0'24	300
310		2.83	2.80 0.27	2.46 0.33	2.73 0.27	2.40	2.41	20.1	1 200 .	4 .70 .	2.23 0.32	310
320	3,14 0.38	3.10 2	2'07 2	3'03 0'27	300	2.40	5.05 0.38	2.80 0.27	2.85 0.32	2.82	2.48	320
330	2.44	3.70	2.56	332	3.28	3'24 0'30	3'20	3 10	3 1 2 0 27	300	3.01	330
340	2.76 32	2.71 0 31	3.67 0.33	3.63 0.31	3.50 30	3'54 0'32	3.20 0.30	3'45 0'31	3'41 0'30	3.30	3.35 0.30	340
	0 33	U 33			_				5,5	1		1
350	4.09 0.35	4'04 0'35	4.00 0.34	3.95 0.34	3.90 0.34	3.86	3.81 0.33	3.76 0.33	3.41 0.33	3.67	3.62	350
36 0	4 44 0.38	4 39 202	4 34 0 37	429 .	4.4.1	4 4 9 0.36	4 4 4 2 2 2	+ 09 0.35	404	99	3 9+ 1	360
370	4 02 0.30	4.76 0.39	4.71 0.38	1 4 00 2.38	4 00 2.27	4.55 °.37	4 49	444	4 3 0°36	1 4 33	4 4 /	370
380	5'21 .39	5.12	5.09	3 04	4 9/ 2020	4 92 0.30	4 00 0.30	4.00	4/40.38		4 02 0.37	380
39 0	5.63 0.43	5.26 0.43	5'49 0'43	5.44 0.42	5.36 0.42	2.31 0.41	5.5 0.40	5 18 0.40	2.15 0.30	5.02 0.39	1.86 °-38	390
	11	- 43	P.					1 4	"			200
400	6.06	5.99 0.45	5'92 0'45	5.86	5.78 0.44	5.72 0.43	5.65 0.43	5.28 0.42	5.21 0.42	5 44 0 41	5'37 0'41	400
410	0.52	0 44	0 37 2.42	0.30	0.55	0.15	0 00		1 3 93 .) 05 se	5 /0 0.43	410
420	/ 00 0.50	9 0 50	0 04 0.40	6'30 ° 46 6'76 ° 49	0 00 0.48	001.		4.1	1 0.37	0.29	6.66 0.45	420
430	/ 50 0.50	1 442	7 33 00 51	1 2 3 3.50	7 10	, , , ,	' / 00	9. 48	0 00 20.47	0 /4 0.47	0 00 0.46	430
440	8.02 0.24	7.93 0.53	7.84 0.53	7.75 0.52	7.66 0.52	7.57 0.51	7.48 0.48	7.39 0.50	7'30 0.49	7.51 0.49	7.15 0.48	440
AEO							Y				7:60	450
450 460	8.56	8.46	8.37 0.55	8.27 o.25	8·18 8·72 0·54	8.08 0.24	7'99 0'53	7.89 0.23	7'79 0'52	7'70 0'51 8'21 0'54	7.60 0.21	460
	1 9 13 2 2	902	0.02	0 02	0 /2 200	0 02 3.56	0 52 2.55	8.06 0.24	8.86 0.22	8.75 0.21	8.11 0.23	470
470 480	9.72 0.62	001	9.50	U 40	9 29	9'10 0'59	90/	8.42 0.54 8.96 0.54	8.31 0.22 8.86 0.26	8.75 0.26	0 04 7.55	480
	10.34 0.64	10 23	10.11 0.63	10'00	9.00 0.61	9.77 0.60	905 206	90000	442	9.32 0.57	9.19 0.24	
490	10.08	10.86 0.63	10'74 0'64	10.65	10'49 0'64	10.37 0.63	10.52 0.65	10.13 0.61	10,00 0.98	9.88 9.61	9.76 0.60	490
500	11.61	11.21	11.38	11.26	11.13	11.00	10.87	10'74	10.62	10.49	10.36	500
	* * V+	** 2*	11 30	1120		1100	.00/	/4	.002	-~ 47	5	

Reduction auf die Tangente φ .

Réduction à la tangente q.

Dist. 1700—1800.

	1700 Diff.	1710 Diff.	1720 Diff.	1780 Diff.	1740 Diff.	1750 Diff.	1760 Diff.	1770 Diff.	1780 Diff.	1790 Diff.	1800 Diff.	
0	0,00	0,00	0:00	0:00	0,00	0.00	0,00	0,00	0,00	0.00	0,00	Γ
0	0.00	0.00 °.∞	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00	0,00 0,00	0.00 0.00	0.00	0.00 °,∞	0.00 0.00	1
10		0.00 0.00	0.00	0.00 0.00	0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	1
20	0.00 0.00	0.00 ,	0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	0,00 0,00	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	ı
30		0.01 0.01	0.01	0,01 0,01	0.00	0.01 0.01	0.01 0.01	0,01 0,01	0.01 0.01	0.01 0.01	0.01 0.01	ı
40	0.01	0.01	0.01	0.01	0.01 0.0	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	
50	0,01	0.01	0.01	0.01	0.01	0.01	0,01	0.01	0.01	0.01	0.01	1
60	0'02 0'31	0.05 0.01	0.05 0.01	0.05 0.01	0'02	0.05 0.01	0.05	0.05 0.01	0.05 0.01	0.05	0.05 0.01	
70	0.03 0.01	0.03 , ,,	0.03	o o 3 ° ° ' ;	0.03	0.03	0.03 0.01	0.03	0.03 0.01	0.03 0.01	0.03 0.01	ľ
80	0.07 0.01	0.04	0.01	0'04		0.04		0'04	0.04	0.04 0.01	0.01	ı
90	0°06 ° °°2	0.00 0.08	0.06 0.03	0.00 ° 🚜	0.00	0.00 0.08	o.00 👡 🚾	0.06 0.08	0.00 0.03	0.00 0.08	0.00	l
_	0.03	0*03	0°03	0.03	0.03	0 03	J 04	0.08	0.08	o'0s	0.08	_
00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0,00	0.08	0.08	0.08	0.08	0.08	1
10	0.12	0,15 0,03	0.15	011	0.11	011	0.11	011	0'10 0'02	0.10	0.10 0.03	1
20	0.12 0.03	0.12 0.03	0.12	0.14 0.03	0.14	0'14 0'03	0.14 0.03	0.14 0.03	0.13	0.13	0.13 0.03	I
30	0.10 0 04	0.10 2.4	0.10	0.18 0.04	0,18 0,04	0.18 0.04	0.18	0.18 0.04	0.12	0.12	0.12	1
40	0.5	0.24	0'23 0'04	0'23 0'05	0.5	0.5	0'22 0'04	0.55	0.55	0'21 0'04	0'21	1
	o * o 5	-	o * o 5	0 03	- 0.02	i	0 05	0 05	0.02	0 05	0 05	
50	0°29 0°35	0.50	0.58	0.58	0.34 0.06	0.58	0'27	0'27 0'33 °'06	0.27	0.50	0.50	I
60	00 0.07	0.35 0.06	0.34	0.34	- UT 0°06	0,34 0,00	00 0.07	~ ~ ~	033	0.32	0.32 0.00	1
70	0'42 "		0'41 0 07	0'41	0.40	(1:4()	0.10	0.39	0.39 0.00		0.38 0 00	
80	0.20 0.08	0.20 0.38	0.40 0.08	0'40	0.48 0.08	0.48	0.17	0.47 8 8	0.46 0.04	0.45	0.45	1
90	0.29 0.00	0.28 0.08	0.28 0.00	0.24 0.10	0.24 0.00	0.26 0.08	0.22 0.08	0.22	0.54	0.23	0.23	1
~		0.0	-	0 10			٠٠6،	 .	0.09	0 09		۱,
00	0.69 0.40	0.28 0.10	0.64	0.64	0.66	0.65	0.64	0.63	0.63	0.62	0.41	2
10	' ' 0'19	0.00 0.13	0.44	0.44	0.70			0.43	0.43	0.72	0.85	2
20		0.00	0 09	0.48	0.84	0.94	0.82		0.84 0.11	0.93	0.85	3
30	1,07 0,13	1.03 0.13	1 02	1.01	1.00	0.99	097	0.96	0.02 0.11	0.01	0.03	2
40	1.18	1.12 0.14	1.19 0.12	1.14 0.12	1,13 0,12	1.15	1,11	1,10 0,14	1.08 0.12	1.04 0.13	1.00 0.14	2
50	1.31	1.33	1'31	1.72	1.78	1'27 1'42 o'15	1.5	1.30 0.12	1'23	1.51	1.50	2
60	1.20 0.16	1. 18 0.12	1'47	1.42 0.19	1'44 0'16	1.42 0.15			1.32 0.14	1,30 0,12	1.34 0.14	2
70	1.67 0.17	1.65 0.13	1.64 0.17	1.45 0.16		1.20 0.12	1.57 0.17	1,30 0,19	1.23 0 10	1.25		
80	1.86 0.19		0 - 0 18	1.80 0.18	1.48 0.18	1.77 0.18	1.22 0.18	1,22 0,18	1.71 0.0	1.60 0.17	0.17	1 -
90	2.02 0.31	2'05 0'81	2'02 0'20	2.00 0.32	1.08 g 20	1'07 0 70	1.42	1.05 0.19	1.90 o.19	1.88 o.19	1.80	2
	0'92			0.22	0 55	0 21	0'21	0 21	0,31	0 20	, 22	
00	2,53 o,84	2.52	2°24 2°47 °°23	2'22	2'20 0'23	2.18	2.12	2'13 2'35 o'ss	2'11	2.08	2.00	3
10	2.28 0.32	2.20 0.83	2.47 0.23		44.1 .	2 40	0/ 0.03	- 50 -1	2.32 0.31	2,30 0.85	2,52	3
20	- /	2.75	2.72		2.07	2.64 0.24		2.28	2.55	2.25	2'49	3
30	3.01 0.58		200 20	2.05 0.97	2 92	2.89 0.25	2.85 0.32	0	2.404	2.46	2.73	3
40	3.32 0.30	3°29 °° 18	2.25	3.55 0.89	3.18 0.30	3.7 5 6 20	3°12 0°98	3.08 0.86	3.02 0.30	3.02	2.08 0.32	3
_	· 30	_ '		!	,				,	J 2,		۱.
50	3.62	3.28 3.00 °.33	3.22 0.31	3.21	3.47 0.30	3'44 0'30	3,40 0.29	3,36	3.32	3.29 0.88	3.52	3
60	1 3 94 .		3.00	3'82	3 // 0.20	3/4 0.31	3.09	3.02	3.01 0.31	3.57	3 53	3
70	1 27	1'23 °'33	3°80 4'18 9'34	414	1.00	405 . :	400	3.90	3.92 0.31	J 0/ 0'39	0 0 0.31	1 4
80		4 57	4.52	448	4 43 0.35	4 30 20	433	4.28 0.32	4'2 1 0'32	4 19	4 4 0 32	3
90	4'99 ° 38	4.94 0.38	4.88 0.36	1.83 0.38	4.48 0.34	4.73 0.37	4.68 0.39	4.63 0.35	4.57 0.33	4.2 0.36	4 47 0 35	3
00	5*27	5'22	6	F:0.	1	5'10	5'04		4'93	4.88	4.82	4
10	5'78 " "	F.72 0 40	66 0 40	5.60 0.39	5.12 °.36	E. 40 0 39	5.04 °.39	4'99 °'38	5.31 0 30	5.25 0.37	5'IO 6 37	4
20	6.51	Z O 43	6.08	5.60 0.42	5'54 0'41	5.80	5.43 0.40	5.76 0.39	5°70 ° 39 1	5.5 ° 38	E · E 7 U 30	4
	6.66	6.59 0.44		002	5.95 0.43	/. 43	5.83 0.42	6.18	9.11 0,41	5.63 0.41	5'07	4
30 40	0 40	7.02 0.48	0 32		6.38 0.43	6.26	6.60 ° 43	6.6. 0 43	6.54 0.43	6.46 0.43	6.30	
40	/ 12 0.48	7 03 0.48	6.97 0.43	6.30 0.42	6.83 0.46	0 /0 0.45	0-08 0.45	0 43	0'44	6.46 0.44	0 39 0.43	1
50	7.60	7.53 °·50	7'44 0'50	7.37 0.49	7.29 0.49	7.21	7.13 0.48	7.06 0.47	6.98 0.47	6.90	6.82	4
60	0 11	8.03 0.50	/ U/A.		7.78 0.50	7.70 0 49		/ 20	7.45 0.48	7.36	7.28	1 4
70	8.64 0.53	8.22 0.22	7'94 ° 52 8'46 ° 54	8.37 0.24		8.20	8.11	8.02 ° 49	7 9.5	/ 04	7.75	I 4
80	0.10	0.10	0,00	8.01 0.24	0.0,	8.72	0.62	8.23 0.25	8.43 0.28	8·34 0·51		
90	9.19 0.20 9.19 0.20	9.66 0.20	9.00 ° 54 9.56 ° 56	8.91 ° .55 9.46 ° .58	0.36	0.50	9.12 0.23	9.02 0.2	8.95 0.28	8.85 0.55	8.42	4
	"	1	-			· 3,						5
00	10'36	10.22	10.12	10.04	9'93	9.83	9.72	9.61	9.20	9.40	9.29	1 2

Reduction auf die Tangente φ .

Réduction à la tangente q.

Dist. 1800—1900.

	1800 Diff.	1810 Diff.	1820 Diff.	1880 Diff.	1840 Diff.	1850 Diff.	1900 Diff.	1870 Diff.	1880 Diff	1890 Diff.	1900 Diff.	
0	0.00	0.00	0.00	0,00	0.00	0.00	0.00	0,00	0.00	0,00	0.00	0
10	0.00 0.00	0.00 %	0.00 0.00	0.00	0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	0,00 0,00	0.00 0.00	10
20	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00	0.00 0.00	20
30	0.00 0.00	0.00 0.00	0,00 0,00	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00 %	0.00	0.00 0.00	0.00	0.00	0.00	30
40	0.01 0.01	0.01	0,01	0.01 0.01	0,01 0,01	0.01 0.01	0.00 %.00	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00 %.∞	40
50	0.01	0.01	0,01	0.01	0,01	0.01	:	0.01	0'01	0.01	0.01	-
60	0.05	0'02 0'01	0.05	0,01	0.03 0,01	0.05	0,01 0,01	0.03 0.01	0,03 0,01	0.07 o.or	0,03 0,01	50 60
70	0.03	0.03	0.03	0.03	U.U3 0.01	0.03	0.05 0.00	0.05	0.05	0.05	0.03	70
80	0.07 _{0.01}	0.07	0.01	0.01	0.01	0.07	0.04	0.04	200	0.07	0.01	80
90	0.00	റ•o6 ° ° ₃ ₁	0.00 , ,	0.00	0.00 , 72	0.06 °.32	0,02	0.02	0.02 0.01	0.04	0.02 0.01	90
	0,03	0.02	0 02	0.03	0 02	0.03	0 02					
100	0.08	0.08	0.08	0.08	0.08	0.08	0.04	0.00	0.04	0'07 0'07	0.04 0.09 0.03 0.15	100
110	0.10	0,10	0,10	0.10	0.10 0.03	0,10 0,03	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	110
120	0.13	0.13	0.13	0.13	0.13	0.13 0.03	0'09	0,15 0,03	0°09 0°12 °°93	0,00	0.15	120
130	017	0.17	0 17		0.10 0.03	0.10	0'16 0'20 0'04	0.10	0.12	0.12	0,12 0,04	130
140	O'2 I o'05	0.51	0.51	0'20 0'04	0.20	0 20	0.50	0.50	0.10 0.02	0.10	0,10 0,04	140
150	0.26		0°25	0.32		0.25	0.54	0'21	0.24	0.53	0.53	150
160	0.00	o'oб∣	0'25 0'31 0'06	0°25 0'31 °°66	0'25	0'25	0.30	0'24 0'05	0'24	0.28	0.58 0.02	160
170	0.38 2 2	0.38	0.32	0.37	A: 16 0 00	0.30 0.00	0.30	0.32 0.00	0.32	0'34 0'07	0.34 0.00	170
180	0'45 0'08	0.12 0.04	0.44 0.08	0.41	0.43	0'43	0'42	0.12	0'41			180
190	0.23 0.08	0.25	0.25	0.21	0'43 0'08	0.20	0.49 0.08	0'49 0'08	0.18	0.48 0.04	0.142 0.08	190
1 1		0 000 ,	0 96	0 00	o.08	0 00	' ' 0 ' 08					
200	0.01	0.60	0.60	0.20	0.20	0.28	0.24	0.24	0.22	0.26	0.22 0.00	200
210	0'11	0.11	0.10		0.20	0.28	0,10	0.66	0.65			210
220	0.82	0.81	0.80			O'78	0.77	0.40	0.42		· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	220
230	0.63	0'02	0.01		0.89	0.89	0.48		0.89	0 00 0.11		230
240	1'00	1.02 0.14	1.04 0.13	1.03 0.13	1,05 0,13	1.01	0.00 0,13	0.88	0.62 0.13	0.00 0.13	0.02	240
250	1'20			1.16	1.12			1.11		1.08		250
260	1,34 0,19	1.13 °.14	1'17 0'14	1'16	1.12	1,14 0,14	1.26 0.14	1.11	1'10 -1'24 1'38	1.55 0 14	1.07 1.51	260
270		1'49	1.47 0.19	1.10	1,77 0,12	1,43 °.19	1.11	0.12	1.38 0.14	1.32 0.12	1.32 0.14	270
280	1.67 0.19	1.66 0 17		1'02	6 ~ 4 10	1.20 0.18	1.22 0.18	1,40	1'52 " .	1'52	I,20 °.12	280
290	1.86 0,19	1.84 0.20	1.85 0.30	1.80 0.30	1.48 0.18	1.44 0.18	1.42	1.43	1.20 ,	1.69 0.12	1.62 0.18	290
1 1	0,30		0 20	0 20		_			0 19			
300	2.00	2.04	2.05	2'00 0'20	I 98	1,00 5,10 0,30	1,03 0,30	1,01	1.89	1.87 9.19	1.85 0.19	300
310	2.540	4 4 3		~ ~ O . 33	2,18 0,30	2'10	2 10 0.81	0.81	2 09 0.30	2 00 0.41	2 0+	310
320	2 49 o'24	2 4/ 0.83	2.44 0.83	2,45	2'39	2'37	2 34 0'22	5,35 0,31	224 .	2'27 0'21	2 2 4	320
330	2 /3 0 25	2 /0 -, '	2 0 / 0 25	2.65	2.02	2 39 1	2.20 0.54	2.23 0.54	2'51 0'23	2.48	45 o'as	330
340	2.08	2.02 0.52	2.02 0.36	2.89 °.39	2.86	2.83 0.26	2.80 0.32	2.44	~ / T 0°24	2,41	2.68 0.34	340
350	3.5 0.58	3.55	3.18	3.12 0.32	3.15	3'09 0'26	3.02 0.36	3.02	2.08	2.02 0.26	2.02	350
360	3.53 0.30	2.20	2.46		2.30	3'35 0'26	2*21	2.38	3'24 0'98	3.51	3.17 0.27	360
370	3.83	2.20	2.75	2'71	3.65	3.64 0.30	3,20 0.30	2.20		2.48	3'44 0'27	370
380	4'14 0'33	4:10	4.06	4.03	3.97 0.30	3'94 0'31	3.89	285	2.81	3 77 0 30	3'73 0'30	380
390	4'47 0'35	4 43 0 34	4.38 0.34	4'31 0'32	4.50 0.34	4.52 0.33	4.51 0.33	4.19 0.31	4,15 0,31	4.07 0.35	4.03 0.31	390
400				1	1	I	. .	- 55	J. J.			
400	4.82 0.37	4.77 0.36	4'72 0'36	4.68 0.35	4.08 0.32	4.28 0.32	4.54 0.34	4'49 0'34	4'44 0'33	4.39 0.33	4'34 0'33	400
410	2 19 2.38	5 1 3 _{0 1 38}	5'00 2.28	5'03 0'37	4 90 000	4 93 0.26	4 00 0'35	403 2.25	4 // 0.35	4 /2 0'25	4 07 2.24	410
420	557 0.40	5'51 0.40	5.46 0.39	5'40 0'39	3 33 a 28	5.52 0.38	5.53 °.38	3 10 0.37	5 12 0'27	5 07 0.36	501 0.36	420
430 440	5 9/ ata	5.01	5.85 0.41	5.41	573	50/	5.61 • 40	5.22 0.39	5.49 0.39	5.43 0.38	3 3/ a-28	430
	6.39 0.43	6.33 0.43	6.59	6.50 0.43	6.13 0.48	6.02 0.41	Q.O.1 0.40	5'94 0.40	5.88	- 4- 1	5.75 0.39	440
450	6.82	6.76 0.45	6.68 0.45	6.62	6.22 •.44	6.48	6.41 °.43	6.34 0.43	6.28	6.63 0.41	6.14 0.41	450
460	/	7*21 773	/ 13	7.06 0.46	6.99	6.92 0.45	6.84 0.45	6.77	6.43	0.02	U 33 I	460
470	7.75	7.67 0.46	7'00 0'48	7'52	7'44 0'48	/ 3/	129 0.46	7.21 0.46	/ 10 2146	7 00 0.48	6.98	470
480	0 44	7.15 0.51	7.08	8.00	7'92 0'40	7'84	7.75	7.67	7.59	7.54	/ 43 0.46	480
490	8.75 0.24	8.66	8.28 0.23	8.49 0.52	8.41 0.51	8.32 0.21	8.53 0.21	8.12 0.20	8.06 0.49	7.98	7.89 0.48	490
500		ĺ	- 00		ı		1					i i
500	9.29	9.50	6.11	6.01	6.05	8.83	8.74	8.65	8.55	8.46	8.37	500
				:		· - · - · · · · · · · · · · · · · · · ·	<u> </u>	1		·		

Reduction auf die Tangente φ .

Réduction à la tangente y.

Dist. 1900-2000.

	1900 Diff.	1910 Diff.	1920 Diff.	1960 Diff.	1940 Diff.	1950 Diff.	1960 Diff.	1970 Diff.	1980 Diff.	1990 Diff _.	2000 Diff.	L
	0.00	0.00	0,00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	ĺ
10	0.00 0.00	0,00	0.00 °.‴	0,00	0.00 °.∞	0.00	0.00 °.00	0.00	0.00	0.00	0.00	l
20	0.00 0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0,00	0.00	0.00	i
	0.00 0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0,00 ,,,,,	0.00	0.00 0.00	0.00	0.00 0.00	0.00	
30	0.00 %.∞	0.00	0.00	0,00	0,00			0.00 0.00	0.00	0.00	0.00	
40	0.00	0.00 0.01	0.00	0.00	0.00	0.00 0.01	0,00	0,00 0,01	0,00 0.01	0.00	0.01	
50	0.01	0'01 0'02	0,01	0,07	O'OI 0'01	0'01 0'02	0,01 0.01	0.01	0,01 0.01	0.01	0.01	
60	0.02	0°00	0.05		0,00		TO O T	0.01	0'01	0.01	0,01	ı
70	0.02	0.05	1 0 0 2 1	0.05	0.05	0.05	0.05	0.05	0.05	0,05	0.05	ł
80	U UA	0.07	0.04	0.04	0.04	0.04	0.03 0.03	0.03 0.02	0.03	0.03 °.08	0.04	l
90	0.02 0.01	0.02 0.03	0.08	0.02 0.03	0.02 0.08	0.02	0.02 0.03	0.02 0.01	0.02 0.01	0.02 0.01	0.02	l
60	0.04	0.07	0.04	0.07	0.07	0.04	0.06	0.00	0.06	0.06	0.06	1
10	0.00	0.000 0.03	2 2 2 2 2 2	0.09	0 09 2.23	409 202	0.08	0.08	0.08	0.09	0.09	I
20	0'12 0'03		0.12	0.15	O'12 0'03	O'I 2 0'03	0.11	0.11	0.11	0.11	0.11	I
30	C.12 0.04	0.12	1 0 1 5 1	0.12	0.12	0'15	0'14	0'14	0'14	0.14 0.03	0'14	I
40	0.10 0.04	0.10 0.04	0.19 0.04	0.18	0.18	0.18	0.18	0,18	0.14	0.12	0.12 0.04	1
50	0'23	0.23	0.23	0.55	O'22	O'22	0'22	0,55	0,51	0.51	0.51	l ı
60	0.28	0 20		0.52	0.33	O'27 0'05	0.50	0.50	0.50	0.30	0.30 0.02	1
70	0.34 0.00	0.31	0.33	0.33	0.35	0.35	0.35 0.00	0'31	0.31	0.30 0.00	0.30	1
80	0.10	0.10		0.39 0.04	0.38 2 20	0'32	0.38	0.37	0.37	0.36	0.36	1
90	0.47	0.42 0.08	0.46	0.46	0.42 0.08	0.45	0.45	0.44 0.08	0'44 0'07	0'43 0'08	0.43 0.04	1
00	0.22	0.22 •••8	0'54	0.24 0.08	0.23	0.23 0.08	0.2	0.52	0.21 0.08	0.21		
10	0.64 0.09	0.63	0.63				000.			0.20	0.28 2 2	1
20	0.43		0.45	0.21 0.00	0.41	0.20 0.00	0.69		0.68	0.68	0.02	2
30	0.84 0.11	0.83	0.85	0.81 g	0.81	0.80	0'79 0'11	0.480	0.10	0.44	0.46	2
40	0.02	0.04 0.13	0,03	0,05	0.01 0.13	0.01 0.11	0.00	0.89	0.48	0.84 %.11	0.86	2
50	1.04 0.14	1,00	1		1 -		I,OI °,13	1,00 °.13	0,00	0.08	0'97 0'12	2
60	1'21	1,50	1.18 0.13	1'04 ° 13	1.19 0.13	1,05 °.13	1,14	I, 13 0, 13		I, IO 0, 13	1,00	1
70		1'20 0'14 1'34	1.32 0.14		1.30 0.14	1,120 0,14	I'14 0'13		1,30 0,14	1.52	1 '09 0' 13	
80	1,32 0.12			1.16	1.45 0.12	1'29 0'14	1.745 0.12	1:40 0 14	1,30 0,14	1'37 0'14	1,30 0 14	1 2
90	1.64 0.18	1.62 0.18	1.44 °.14 1.64 °.14	1.65 0.18	1'45 °16 1'61 °17	1.43 ° 19	1.24 0.12	1.29 0.19	1.39 0.12	1.23 °.19	1,21 0,19	1 4
00					1.48							
	1.85 0.19	1.83 0.19	1.81	1.80 °.18	1,00 0,18	1.46 0.18	1.4 0.18	1,45	.00 4 4/	1.86 0.11	1.67 0.11	
10	2 04 202	202 3.00	0.30	1 90 0.10	1.06	4 94	2'11	1,00 0.10	1.88 °.18	1 00	1.84 0.18	1
20	2.54	2,73 0,31	2,11 0,31	2.14 0.31	2.12 0.31	2.13 0.31	2,31 0.30	2.00 0.30	2.50	2.04 0.30	2,55	
30 40	2.45 0.33	2.43 0.33	2'41	2.90	2.36	2.24 0.33	2.21 0.31	2.20 0.31	2.48 0.33	2.54 0.51	2,43	
	2.68 0.54	2.65 0.24	2.63 0.33	0.23				2.20 0.33	U 22	2.45 0.22	2'43 0'21	l`
50	2.02 0.22	2.89 0.32	2.86	2.84 0.34	2.81	2.48	2.42	2'72 0'24	2'70 0'23	2.67 0.53	2.64 0.33	3
60	3 17 0.07	3 4 4 6 6 7	1 .3 * * * *	J 00 0 26	3 05 0.26	3.03	2 99 0.25	2 90 0.05	2 4.1	2 90	20/0.04	L
370	3'44 0.20	3 41	3'37	3 34 ~ 08	1 331	3.58	3.24 3.00	3 2 1 2.02	3 40 0.46	J 1 J 0 26	3 ** 0.06	13
80	3.73	309 000	3 03 0.30	3.05	3.59	1 3 33 2 2	3.51	3 40	344 000	3.41 0.27	3 37 222	13
90	4.03 0.31	3,86 0.31	3.62 0.31	3.01 0.30	3.87 0.30	3.84 0.30	3.80 9.89	3.46 0.30	3.45	3.41 °.27 3.68 °.28	3.64 0.38	3
00	4 34 0.33	4'30 0'32	4.56	4.51 0.35	4'17 0'32	4 14 0.31	4'09	4.05 0.30	4.00 0.31	3.96 0.30	3.02 0.30	1
10	4'07	4 02	4.28	4.53	4 49	4 45 0.30	4 40 0.30	4 35 200	4.7	4 20	4 22 2121	14
20	5'01 0'36	4.96	1 4 91 2.26	40/ 0.25	402 0.38	4 77 225	4/2.	4.07	403	4 58 33	453	1 4
30	5 37 0.38	5'32 2.38	1 3 4/	5 22 0.22	5 1/ nº26	5 12	5 00	501	4 90	4'91	4.90	1 4
40	5.75 ° 38	5.40 0.39	5.64 0.38	5.20 0.38	5.23 °-38	5.48 0.37	5'42 0'37	5.36 0.37	2.31 °.32	5.56 0.36	5.50 0.36	1
50	6.14	6.00	6.05	5'97	5'01	5.85	5.49 0.39	5.73	5.68	5.62	5.26 0.34	1
60		044	4.1	1 0 40	1 0 40 .	0.24	UIO	0.12	0 0.5	1 5 00 .	5.93 0.39	1
70	6.98 0.43	l Our		6.48	6.72 0.43	6.65 0.43	6.28 0.42	6.23 0.41	1 047 .	6.38	6.35 0.40	1
80	7.43 0.46	7.36 0.46	7.29 0.45	1 / 44 .	/ 17 .	7.08 0.44	7.00 0.42	6.93	6.86 0.41	6.79 0.43	6.42	1
90	7.89 0.48	7.82 0.46	7.74 0.45	7.67 0.45	7.59 0.46	7.52 0.44	7.14 0.46	7:37 0:44	7'29 0'43	7.55 0.44	7.14 0.44	1
00	8.37	7:29	7.51	7.13	8.02	7:98	7.90	7.82	7.74	7.66	7.28	١

Reduction auf die Tangente φ .

Réduction à la tangente φ .

Dist. 2000-2200.

	2000 Diff.	2020 Diff.	2040 Diff.	2000 Diff.	2090 Diff.	2100 Diff.	2120 Diff.	2140 Diff.	2160 Diff.	2180 Diff.	2200 Diff.	
o	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0,00	0.00	0.00	0,00	0.00	0,00	0
10	0.00 0.00	0.00 °.∞	0.00 0.00	0.00 °.∞	0.00 0.00	0.00 %.∞	0.00 0.00	0.00 °.∞	0,00 °,∞	0.00 0.00	0,00 °.°° 0,00 °.°°	10
20	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00 。 🐷	0.00 °.,∞	ഹഹംയി	0.00 0.00	0.00 °.∞	0.00 _{0.00}	റ ഹര്യ	0.00 0.00	0.00 0.00	20
30	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00 , 20	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00 ₀.∞	0.00 0.00	0.00 °.∞	0.00 0.00	30
40	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00 0,00	0.00 0.00	0.00 。。	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00 ം ജ	0.00 °.∞	0.00 0.01	40
	0'01	0'01	0,01	10,0	0,01	10°0	10°0	10,0	10°0	0,01		
50	0.01	0,01	0.01	0.01	0.01	0,01	0.01	0,01	0.01	0,01	0,01 0,00	50
бо	0,01	0'01 0'01	0'01 0'01	0.01	0.01 0.01	0.05 0.01	0'01	0.01	0.01	0.01	0.01 0.01	00
70 80	0.03 0.01	0.03 0.01	0.03 0.01	0.03 0.01	0.03 0.01	0.03 0.01	0.03	0.03 0.01	0.03	0.03	0'02 0'01	70 80
90	0.02	0.02 0.08	0.02	0.02 0.03	0.02 0.03	0.02 0.03	0.04 0.01	0.04 0.01	0.03 0.01	0.03 0.01	0.03 °.01	
	0,01	0.01	0,01	0.01	0.01	0,01	0.04 0.01	0.04 0.01	0.01	10.01	0.04 0.01	90
100	0.06	0.06	0.00	0.00	0.06	0.06	0.02 °.03	0.02	0.02	0.02	0.02 °.03	100
110	0.08 0.00	0.08 0.03	0.09	0.09	0.08 0.03	0.08 0.00	0.02	' 0'01			0.07 °-	110
120	011	0.11	0.11	0.10	010	010	0.10	0.10	0 09 000	0.09	0,00	120
130	014	0 14	0.13	0.13	013	0.13	0'12	0.12 1	0.2	OII	0,11 0,03	130
140	0.14 0.03	0,12 0.04	0.10	0.10	0.03	0.10	0.12 0.04	0.12 0.03	0.12 0.03	0.14 0.03	0.14 0.03	140
150	0.51	0.51	0'20	0.50 0.50	0.10		0.10	0.18	0.18	0.12	0.12 0.04	150
160	0.22 0.04	0.22 0.04	0.54 0 04	0.54 0.04	0.53 0.04	0.10	0.13 0.52	0.22 0.04	0.22	0'17 0'21 0'04	0.51 0.04	160
170	0'30 00	0.30 0.8	0'20 03	0'29 0'05	0.28 0.02	0.58 0.02		0.27 0.05	0.26	0.56 0.02	0'25 0'05	170
180	0.36	0,32 0 03	0.32	0.34	0'34 0'06	0.33 0.02	0.35	0.35 0.00	0'31 0'05	0,31 0,02	0.30 0.02	180
190	0.43 0.04	0.45	0,41	0.40	0.40	0.30	0.38	0.32	0.37 0.06	0,36 0	0'35 0.06	190
		0 0,	J J,	0 0,	0 03	٠, ١	ر حد د	٠		٠		
200	0.20 0.08	0.49	0.48	0°47 °°8	0'46	0.46	0'44 0'07	0.43	0.43 0.06	0.42	0.41 0.06	200
210	0.28	0.24	0.50	0,000	0.24	0.23 0.08	0.08	0.20	049	0'48	0.47 0.08	210
220	0.04 0.00	0.00	0.04	0.63	0.65	0.01	0.59	0.50	0.37	0.50	0.22 0.08	220
230	0.46	0.42 0.10	0.43	3.72 0.10	0.80	0.40 0.03	0.68	0.07	0.65	0.64 0.09	0.63 °.08	230
240		0.10	0.83	0.85	0.90	0.46	0.44 0.10	0.46 0.00	○ /4 o·o9	0 / 0 0 09	0.41 0.00	240
250	0.04	0.02 0.13	0'94 1'05	0'92	0.00	0.89	0.84	0.85	0.83 °.11	0.85	0.80 °.10	250
260	1.00	1.04 0.13	1.02	1.03	1,01 , 1,		0.08	0.00 , ,	0'94 0'11	0'92 0'10	0.00 0.11	260
270	1.55	1.50 , ,	1.18 0 13	1.16 , ,	1,13	1,15 0 13	1.00	1.07	1 00	1'02	1.01 0.11	270
280	1.36 0.12	1'34 0'14	1,31 0,13	1'29 0'14	1'26 " 3	1.54	I.55 °.13	1.10	1'17 0'13	1.14	I'12 0'13	280
290	1.21 0.19	1.48 0.16	1.46 0.15	1'43 0'15	1'40 0'14	1.38 0.12	1.32 0.12	1,33 %,14	1.30	1.54 0.13	1.52 0.13	290
900	!			1					1	• • • • •		900
300	1.67 1.84 0.17	1.64	1.28 0.12	1.28 0.16	1.27 0.16	1.23 0.12	1.20 0.12	1.62 0.12	1'44 0'15	1'41	1'38 0'14	300
310 320	2.05	81.0	1'05 0'17	1.4 0.18	1.88 0.14		1.65 0.12	1.48 0.19	1.20 0.16	- 33 0.16	1.2 0.16	310
330	2.22 0.80	5.18 0.18 1,00	1.02 0.19	1'92 2'11	2.02 0-18	1.85 0.18	1.00 0,11	1.02	1.42 °.14	1.48	1.68 0.16 1.84 0.17	320 330
340	5.43 °.31	5.30 0.31	2.14 0.30	5,30 °,31	3.34 . 1	5,53 0,19	2178 "	2.4 0 19	2,00	2'05 0'17	2'OI 0'18	340
34-	- 43 0°21	5.30 0.31	2,34 0,31		0.80	0 20	2 10 0.80	٠.,	2.00 0.19	2'05 0'17		340
350	2.64	2.60 0.33	2.22 0.33	2.21 0.31	2.46	2.42 0.31	2.38	2°33 o so	2.78 0.80	2,13 0,10	2'19 0'19	350
360	2 0, 84	2.85	2.77	2 /2	2 0/	~ 00 000	2.28 0.30	~ 33			2.38	360
370	0 ** 0.06	3.00	3,00	2.95	2 90 0.94	2 00 000	2 /9 0.23	2 /4 0.00	2.09	201	2.28 0.31	370
380	3'37	331	3'25	3 20 20	3 14 0 05	3.08	J 02 0'95	2 90	2 9 2 2 2	~ 0.)	2'79 0'93	380
390	3.64 0.28	3.28 0.34	3.2 0.87	3.45 0.27	3'39 0.96	3.33 0.26	3'27 0'25	3.50 0.82	3'14 0'24	3.08	3.05 0.53	390
400	3.03	3.85 0.89	3.70				2.22	1	3.38 0.36	1	3°25 0°25	400
410	3.92 0.30	4'14 0'31	3'79 0'29 4'08 0'39	3'72 0'98 4'00 0'30	3.65 0.88	3.20 0.20 3.80 0.20	3.20 0.27	3.45 0.27 3.72 0.27	3.64 0.86	3.32 0.25	3.20 0.52	410
420	4.53	445 .	4.28 20	4.30 0.30	3.93 o s9 4.22 o 30	4.12 0.30	3.4.07 0.38	3.00	3'64 0'27	3.57 • ±6 3.83 • ±8	3.76 0.25	420
430	4.00	4.78 0.34		4.61 0.31	4.52	4'45 0'31	4.36 0.31	4.58	4.50 0.89	4.4.4	4 03 0 28	430
440	5.50 0.34	5.15 0.32	5.02 0.32	4.93 0.34	4.84 0.34	4.46 0.33	4.67 0.32	1.28 °.30	4'49 0'31	4.40 0.30	4.31 °.30	440
	,		U 35 1		l l	- 33	i	1		1		
450	5.29 0.34	5°47 0°36	5'37 0'36	5.27 0.36	5.18 0.32	5'09 0'34	4.69 0.33	4.90 0.32	7.80°.33	4.40 0.35	4.61 0.31	450
460	5 93	5 8 3	5.73	5.03 0.37	2 23 0.36	5 +3 0.35	5'32	744 .	5 12 0.34	5 02 0.33	4'92 0'30	460
470 480	6.32	6.61 0.40	0.10	6.00 0.38	5.89 0.37	5.78 0.37	5.67 0.37	5.50 0.36	5'40	5.35 0.34	5'24 0'34	470
	0 / = 0:40	0.01	49	6.38 0.40	6.66	0.12 0.39	0.04	5 92	5'01	5'09	5.28 0.32	480
490	7.14 0.44	7'02 0'43	6.00 6.48	6.48	6.66 .41	6.24 0.40	6.41 0.40	6.50 0.39	6.14 0.39	6.02 0.38	5'93 o·37	490
500	7.28	7*45	7.32	7'20	7.07	6.04	6.81	6.68	6.26	6.43	6.30	500
1			• •	•	• • •			ı	-		-	

Reduction auf die Tangente φ .

Réduction à la tangente q.

Dist. 2200-2400.

	2200 Diff.	2220 Diff.	2240 Diff.	2260 Diff.	2280 Diff.	2300 Diff.	2820 Diff.	2340 Diff.	2360 Diff.	2880 Diff.	2400 Diff.	
0	0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	0,00 °.∞ 0,00	0.00 0.00	0.00 0.00	0
20	0.00 0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00 _{8.00} 0.00 _{8.00}	20
30 40	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00 %	0.00 %.00	0.00 %	0.00 %.00	0.00 %	0.00 %.00	0,00 0,00	30 40
50	0.01	0.01	0,01	0,01	0.01	0.01	0.01	0.01	0,01	0.01	0.01	50
70	0.05 0.01	0.05	0.05 0.01	0.05 0.01	0.05 0.01	0'02	0'01	0.05 0.01	0.01	0.05	0.05 0.01	70
80 90	0.03 0.01	0.03 0.01	0.04	0.03 0.01	0.04 0.01	0'03 °'01 0'04 °'01	0.03 0.01	0.03	0.03 0.01	0.03 0.01	0.03 0.01	80 90
100	0.02	0'05	0.02	0.02	0.02	0'01 0'05 0'07	0.00 0.01	0.04	0.01	0 01	0.01	100
110	0.04	0.04	, - · - · l		/ a'aa	0.00	0.08 0.08	0.08 0.08	0.08 0.03	0.08	0.08 0.00	110
120	0.00	O'IÍ °'02	0.11 0.03	O.1 į 0.03	0.11 0.03	0.11	0.10	0.10	0.10	0,10	0.10 0.00	120
140	0'14 0'03	0.14 0.03	0.14	Q.13 0.03	O,13 °.03	O.13 0.03	0.13 0.03	0.13 0.03	O' I 2 o' 02	O'I 2 0'03	O.15 0.03	140
150 160	0.12 0.04	0.11	0'17 0'20 '03	0.50 o.ot	0.10	0,10	0.10	0.10 0.03	0.18 °.03	0.18 °.03	0.18 0.03	150 160
170	0.5 0.04	0.52	0.54 0.04	0'24	0.53	0.53	0.53	O'22 0'03	0.55	0.51 0.03	0.51	170
180 190	0.30 0.00	0.32 0.02	0.34 0.02	0.34 0.02	0.33 0.02	0.33 0.02	0'32 0'05 0'32 0'05	0.32 0.02	0,31 0,02	0'31 0'05	0.30 0.02	180
200	0'41	0.40		0.39	0.38	0.38	0.37 °.09	0.37	0.36	0.36	0.32	200
210	0'47	0.46	0.46	0.45	0'44	0'44	0.43	0.42 0.06 0.48 0.06	0.41	0'41 0'05	0'40 ° ° ° 6	210
220 230	0.22	0.2 0.08	0.23	0.20	0.21 0.28	0.21	0.49	0.22	0.47	0.47 °.06 0.23 °.06	O'52	220
240	0.41 0.00	0.40 0.08	0.69 0.08	0.62 0.08	0.60	0.05 0.00	0.61 0.08	0.63 0.08	0.01 0.00	0.60 0.08	0.20 0.08	240
250 260	0.80	0.40	0.44	0.46	0°75 0°84 0°04	0.4	0.45 0.81	0.41	0.40	0.68	0.67	250 260
270	1.01	0.00 0.11	0.08 0.11	0.06	V 44 .	0.63	0.01	0.00 0.10	o.88 🔭	0.87	0.85	270
280 290	1,15 0,13	I'10 0'13	I'09 0'13	I,10 0,13	1.12	1'04 0'11	1,05 °.11	1,11 °,15 1,00 °,11	0.08	1.04 0.11	0.02	1 280
300	1.38	1,36	1,34 6,13	1,31	I'2Q	1.54	1.5	1°23 1°35	I,50	1.18	1,19	300
310 320	1.68 0.16	1.62 0.12	1.47	1.45	142	140 0 14	4 30 9.14	1°35	1.33 0.13	1.30	1'28 °'13	310
330	1.84 0.14	1.81	1.48	1.42 0.19	1.2 0.12	1.24 0.12	1.25 0.14	1.63 6 14	1.60 0.14	1'43 1'57 0'14	1.24	320
340	2.01 0.18	1.09 0.18	1,02	1,01 0,18	1.88	1.85 0.12	1,85	1.49 0.19	1.42 0.19	1.45 0.19	1,69 0.12	340
350 360	2.18 0.18	5,19 °,18	2'12 2'30 0'18	2.00 °.18	2.02 °.18	2'02	1'98 2'15 0'18	1'95 2'11 0'16	1'91 2'08 °'17	1.88 5.01	1.84 5.00 0.19	
370	2.28	2'34 0'30 2'54 0'30	2.20 0.20	2.46	2 42 0.30	2'38	~ 00 ~ ~ ~	2.20	2.25	2.51 2.18	2.12 0.14	370
380 390	3.05 0.53	2.42 0.33	2.40 0.83	2.88	2.83 °.31	2.28 0.31	2.23 °.30 5.21	2.48 0.10 2.68 0.21	2.44 °.50	2.20	2°35 0°19 2°54 0°20	
400	3.50 0.52	3'20 0'25	3'15 0'24	3,10 0,54		3.00 0.53	2.04 0.53	2.89 °.33	2.84 0.33	2.40	2.74	400
410	3 30 0.06	343 00	3 39 20 1	3 34 0.24	3'05 0'23 3'28 0'24	323 000	3 1 0 24	0.35 0.83	300 0.83	3 0 2 0 22	- 90	1 7.0
420 430	3.76 °.28	3.40 0.26 3.96 0.28	3.64 0.26	3.28 0.30	3.78 0.26	34/ 0.05	3.02	3.35 ° 24 3.59 ° 25	3 ^{.29} 0 ^{.24}	3°23 °°33 3°46 °°35	3,10 0,33	430
440	4 31 0.30	4°24 0°30	4.18 0.39	4'11 0'28	3 /0 0'26 4'04 0'28	3.72 0.26 3.98 0.27	3.01 0.22	3 0 0 27	3.44	3'71 0'25	3.64 0.25	440
450	4.03 0.31	4.24 0.30	1.47 0.30	4.39 0.29	4.32 0.29	4.25 0.29	4'18 0'28	4.38 0.32	4.03 0.34	3.96	3.89 0.26	450
460 470	4.02 0.32 5.24 0.34	4.84 °.32 5.16 °.33	4.77 0.31 5.08 0.32	4.68 ° 31 4.99 ° 32	4.01 0.30	4.83 °.31	4.46 °.30	1.67 °.30	4.30 °.30 4.28 °.30	4.50 0.27 4.20 0.20	4'15 0'27 4'42 0'28	400
480	5.28 5.32	5'49 0'35	5.40	331	5.53 0.33	5 14 0'32	505	4.97 °.31 5.58 °.31	4.88	4.79	4.40	480
49° 500	5.93 °.37 6.30	5 ^{.84} °.36	5.74 °.36	5.65 0.35	5.20 0.34	5'47 o'34	5°37 °34	5.61	5-19 0.38	5.09 0.33	5.00 0.31	490 500
500	0 30	0 20	0.10	U 00	! 5 •90	5.81	. 5'71	301	5'51	2,41	2,31	300

Reduction auf die Tangente φ .

Réduction à la tangente q.

Dist. 2400-2600.

					******	,		,,		D151. 24		
	2400 Diff.	2420 Diff.	2440 Diff.	2400 Diff.	2480 Diff.	2500 Diff.	2520 Diff.	2540 · · Diff.	2560 Diff.	2580 Diff-	2600 Diff.	
0	0.00	0,00	0,00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0'00	0.00	0,00	_
10	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	0,00 °,∞	0.00 0.00	0,00 0,03	0.00 °.∞	0.00 °.∞	0,00 0,03	0.00 °.∞ 0.00	10
20	~.~ , ~ , ~ , ~ ,	0.00	0.00	0°00 ° 65	0.00 ° °°°	~~~~ ° ~	0'00 ° 00	0.00	° ° ° ° ° ∶	0.00 _{0.0} ,	0.00 0,∞	20
30	2.00	0.00 0.00	0.00	0.00	0.00 ° ∞ 1	0.00 0.00	~~~ ° ° ° °	0.00	0.00 0.00	0.00	0.00 0 0	30
40	0.00	0.00 0.00	0.00 %	0.00 %.∞	0.00 %.00	0.00 %	0.00 %.00	0.00 %	0.00 %.00	0.00 ,	0.00 , 00	40
1 1			0 0.		•		3 0.			0'01	0 0.	
50 60	0.01 0.00	0.01 °.∞ 0.01	0.01	0.01 °.00	0.01 °.00	0.01 °.∞ 0.01	0.01	0.01 °.∞ 0.01	0.01 0.00	0.01 °.∞ 0.01	0.01 0.00 0.01	50
	0.05 0.01	0.05 0.01	0.05	0.05 0.01	0'02 0'01	0'02 0'01	0.01 0.00	0.01 °.∞	0.01 0.00	0.01 0.00	0,01	60
70 80	0.02 0.00	0.03 0.00	0.03	0.03 0.00	0.00	0.05 0.00	0.00 0.01	0.00 0.01	0.03	0.05	0.05	70 80
90	0.03 0.01	0.03 0.01	0.03 0.01	0.03 0.01	0.03 0.01	0,03 0,01	0.03 0.01	0.03 0.01	0.03 0.01	0,03 0,01	0.03 0.01	90
		0,01	0.01	i		0 01		1	0.01			-
100	0'04	0.04	0.04	0.04	0'04	0'04	0°04 0°05	0.04	0'04	0.04	0.04	100
110	0.08	0.08	0.08	0.00	0.00	0 00	0.02	0.02		0.02	0.02	110
120	0.08	0.08	0'10	0.00	0.03	0.09	0.00	0.00	0.08 0.08	0.08 0.03	0.08 0.03	120
130	0,10	0'10 0'02 0'12	O'10 0'08 O'12 0'08	O'11 0 02	0.11 0.00	0.11 0,00	0.11 0.03	0.11 0.03	0.10	0.10	0.10	130
140	0.03	0 03		0°03	o *03	0°03	0.03	0.03	0.03	0.03	0,63	140
150	0.18 0.03	0.12 0.18 0.03	0°14 0°17	0'14 0'17 o'o3	0'14	0°14 0°17 °°03	0.13	0.13	0.19 °.°3	0'12	0'12	150
160	0.18 0.03	0.03	0.12	0.03	0'14 0'17 °'03	* ^ ^ ^	0.10	0.19	0.10 0.03	0.12 0.03	0.12	160
170	0.51	0.21	0.120 0.03	0.04	0.50	0.20	0.10	019	0,10 0,03		0.19	170
180	0.22	0.22	0.21	0.24	024	(1:27	023	0.50 0.04		0'21 ° ° ° ° ° ° ° ° ° ° ° ° ° ° ° ° ° ° °		180
190	0.30	0.50 0.04	0.50 0.02	0.58 0.02	0.28 0.04	0.54	0.52	0.20	0.50 0.04	0.5 0.04	0.52	190
200	0.32	0.34	0.34	0.33	0.33	0.35		0.31	0.30		0.50	200
210	0'35	0'34 0'39 °'05	0'34	0.33	0.20 0.00	0'32 0'37 °'05	0.36 0 05	2.26 0 00	0.30	0.30 0.32 °.02	0°29 0°34 °°95	210
220	0.46 0.00	0.42 0.00	0.45 0.00	0.44	0.43	0'43 0'05		0.41	0.40 0.02	0.40	0.05	
230	0'52	0.21	0.21		0.49 0.06	0.49	0.48	0.47	0'46	0.46 ° 00	0.39	230
240	0.20 0.08	0.28 0.04	0.28 0.04	0.24 0.04	0.20	0.40 °.01	0.24 0.00	0.23 0.04	0.23 0.04	0.25 0.00	0.21	240
	0.65		-	0:64			0.01		0.60		0	
250 260	0.67	0.66	0.65	0.64	0.63	0.41	0.60 0.08	0.68 °.08	0.60	0.20 0.60	0.28	250 260
270	0.85 0.09			0.81 0.00	0.80 0.03	0.70 °.08		0.26 0.08	0.62 0.08 0.42 0.08	0.4 °.08	0.43	270
280	0.85 0.10	0.84 0.10	0.05 0.00	0.01	o'8a ""	o 88 ° °	0.87 ° °	0.82		0.82 0.98	0.81 0.08	280
290	1.02 0.11	1.04 0.10	1,05 0 10	1,01 0,10	o.oo 。,	0.08 0.10	0.00 0.00	0,04 0.10	0.03 0.00	0,01 0,03	0.00 0,0)	290
			. 02 0.11	1	0.0	3°10		0 10	1 8 8 8			
300	1,10	1,14 0,18	1,13 0,11	1,11	1,00	1.08	1.14 0.11	1°04 1'15	1.05	I,OI	0.00	300
310	1 20	0.13	T o*13			1,10 0,13	1,58 0,11	1.12	1 I	1,11 0,11	1110	
320	1'41	1,30 0,13	- J/ 0°13	1,34 0,13	1'32 ° 13	1,31 0,18	1.11	1,30 0,13	24 0'12	I'34 0'12	I,50 0,15	320
330	1.24 0.12	1.20 0.14	1.20	1'47	1.20 0.14	1.43	1,24 0,14	1,25 0,13		1'47 0 '3	1.35 0.13	330
340	1.69 0.12	1.66 0.14	1.64 0.12	0 14	1.29 0.14	1.22 0.14		0.13	1.49 0.13	0.13	1,41 0,13	340
350	1.84 0.16	1.81	1.40	1.46	1'73	1'71	1.68	1.62	1.62	1.60	1.21 0.14	350
360		* 9/ 2010	- 7T 0°17		1.88	1.90	1.93		* // * !	1.74	1'71 0'15	360
370 380	2.14	2 14 0.18	~ ^ ^ ~ . • . •	2.08 0.14	2 04	5.18 0.19 5.18 0.19	1 90 2.17	0'16		1.89 0.12	1.86 0.12	370
380	~ 33	2.34	2 20	2.25	221	2'18 0'18	2 13	2 11	- 00		2.01	מאניו
390	2.24 0.80	2.20 0.30	2.44 0.19	2 43 0'19	5.30 °.18	2.36 0.18	2*32 3.18	5.58 ° 18	2.54 0.18	2.51 0.14	5.14 °.19	390
400	2.24 0.81	2.40	2.66	2.62	21 EQ	2°54 ° 50	2.20 °.18	2.46	2.42 0.19	2*38	2°34 °18	400
410	2.02	5.01 °.31	2.86	2 02	2.48	~ /4 .					2.25	410
420	3.14 0.33	3'12	3.08	3.03 0.83	2.00	2 94		2 03 0.01	2.80	2.20	2.41	420
430	3'40	3.35	3 30	3 25 000	.,	3 10	J 20 202	300	301		291	430
440	3.64 0.25	3.24	3.23 0.22	3.48 0.24	3.43 0.23	3.38 0.33	3,35 0.53	3.54 0.53	3.55	3.19 0.3	3,11 0,31	440
450			2.48	• !	3.00	- 1	1	1	1	2.28		
450 460	3.89 0.36	3.83 °.**	3.48 0.22	3.72 0.25		3.85 ° 524	3°55 ° 24	3'49 0'24	3'44 °·23	2.01	3'32 ° 23 3'55 ° 23 3'78 ° 24	450
470	4°15 °°27 4°42 °°88	4'09 0'27 4'36 0'28	4.03 ° 26 4.50 ° 26	3'97 0'26	3'91 4'16 0'27	4'10 ° 26	3.79 ° 25 4.04 ° 25	3'73 0'84 3'97 0'85	3.67	3.84 0.23	3.28 0.53	460 470
480	4:70	4.64 0.29	4 29 0.27	4'23 0'27 4'50 0'88			4.50 0.32		4.16	4.00	3.78 0.24 4.02 0.25	480
490	2.00 0.31	4'93 0'30	4.85 ° 31	4 50 0.30	4 43 0.28 4 7 1 0.29	4.64 0.29	4.29 0.37	4 22 0.27	4 10 0°26 4 12 0°27	4.35 0.27	4.52 0.52	490
	- 3.		-	_	,	į.		1	-		•	l
500	2.31	5.53	5.19	5.08	5.00	4*93	4.85	4.77	4.69	4.62	4.24	500
												1

Reduction auf die Tangente φ .

Réduction à la tangente q.

Dist. 2600-2800.

- 1	2600	2620	2640	2660	2680	2700	2720	2740	2760	2780	2800	
	Diff	Diff	Diff.	Diff.	Diff.	Diff.	Diff.	Diff.	Diff.	Diff.	Diff.	
0	0.00	0.00	0,00	0.00	000	0.00	0,00	0.00	0.00 °.00	0.00	0'00	0
10	0.00 0.00	0.00	0.00	0.00 %,	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00	0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	T.
20	_^'^^ ° ° °	່ ຕາດດ ° 🤻	0.00	0.00	0.00 0.00	0.00	0.00 0.00		000	0.00	0.00 0.00	20
30	~ ~~~~ ~ ~ ~	്രസ	\ \frac{1}{2} \fra	0.00	0.00 , ~	0.00 ° ~	0.00 %	0.00 0.00	000	0.00 0.00	0.00	30
40	0.00 0.00	0.00 0.00	' 0.00 m	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00 %.00	0,00 °.∞	0.00 °.	0,00 %.00	0.00 0.00	40
50	0.01	0.01	0.01	0.01	0.01	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	50
60	0.01 0.00	0.01	0.01 0.00	0.01 0.00	0.01 0.00	0.01	0.01 0.01	0.01 0.01	001	0.01 0.01	0.01 0.01	60
70	0.01	0.01 0 ~	0.01	0.01	7.01 °		0.01 0.00	0.01 0.00	001	0.01	0.01 0.00	
80			0.05 0.01	0.05 0.01	0.05 0.01	0.05	0.05 0.01	0.05	002.	0.05 0.01	0.05 0.01	84
90	0.03 0.01	0.03	0.03 0.01	0.03 0.01	0.03 0.01	0.03	0.05	0.05	0.05	0.05	O'O2 ° ° ° ° ° ° ° ° ° ° ° ° ° ° ° ° ° ° °	9
100	0,04		0'04	0.02	0'04	0'04 0'05	0.03	0.03	0.03	0.03	0.03	100
10	0.02	0.02	0.04	0.02	0'04 0'05	0.02	0.04	0.04 0.02	0.04	0.04	0.03 0.04	110
20	0.02		2.06 9 91	0.06	0.06 0.0	0.02	0.04	0.00	0.00	0.04 0.00	വഹ് ^ര ്ജ	120
30				0.08	~ ~ ~ ~ ~ ~ ~ ~ ~ ~ ~ ~ ~ ~ ~ ~ ~ ~ ~ ~	O'OX	0.02	0.02	00/.	0.02 0.01	0.02	130
40	0.10	0.10	0.10	0.10	0.10 0.03	O, IO 0, 03	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	14
50	0.15			0.13		0.15	0,11	0.11	0,11		0.11	150
60	O.12 0.03	0.03		0'14 0'03 0'17	0'12 0'14 0'03	O'12 O'14 O'17	0'11 0'14 °'03 0'17 °'03	O'14 o'03		O.13 °.08	O. 7.2 0.08	16
70	0.1803	0.18	1 0.10	0.12 0.03		0.12 0.03	0.12 0.03	0'17 0'03	0.10	20.26		
80	O.51 0.03	0.51	0.51	0'20 0'03	0.50	0.50 0.03		0.30	0,10	ຸດາທ	0.10	18
90	0.52 0.04	0.52	0.54	0.54	0.54	0.54	0.53	0.53 0.04	0'23 0'04	0.55	0.22	190
200	0.30	0.30	0.58	0°28 0°33		0:08	0.52				-1-6	20
10	0'29	0.34	0.33 0.02	0.33	0.35	0,35 0.04	0.31	0.31	0.31	0.30 0.04	0,30 0,04	21
20	0.30 0.02			0.38 0.02	0.37 0.02	0.32 0.02	0.30 0.02	0.31	0.31 0.02	0.32 0.02	0.34 0.02	22
:30	0.42 0.00	0.39	0'44 0'66	0.43 0.00	0.37 0.05	0.37			0.35 0.02	0'40 0'05	0.30 0.02	23
40	0.21	0.44	0.20 0.00	0.49 0.00	0.48 0.06	0'42	0.47 0.06	0'46 0'05	0.45 0.06	0'40 ° ° ° ° ° ° ° ° ° ° ° ° ° ° ° ° ° ° °	0'39 0'05	24
250	0.28			0.22				' i		0.21		I
60	0.65 0.08	0.24		0.2 0.04	0.24 °.04	0°54 0°61	0.23	0.2	0.21	0.21 0.00		
70	0.43	0.64 0.4 0.4 0.80	0.41	0.62	0.61 °.08 0.60 °.08	, o°07	0.66	0.65 0.08	0.62 0.04	0.63	U.U.2	27
80	0.81	0.80	0.40	0000	0.42 0.08	0'70	0.24 °.08	0.43	0/2	0.40	0.00	128
90	0.00 %	1 0.20	0.87 0.08	0.86	0.82 0.08	0.84 0.08	0.85	0.81 0.08	0.80 0.08	0.48 0.08	0.44 0.08	29
100	-			-	0,03	0.03	0.01		0.88 0.00	06	0.85	30
10	0,00	0.08	0.06	0'95	0.03 0.10	0'92 1'02 0'10	1,00 0,01	0.89	0'07	0.10	0.82	31
20	I,00	1.18	1.12	1,02	1.14 0.11	1'12 0 10	1,10	1,00 °.10	0.04 0.10			
30	1,35 0,15	1.30 0.12	1 1 2 8			1,34	1,51			ו מויו	1,17	
40	1.44	1.45	0 12	1,38 0,13	1.36 0.11	1,34 0,13	1,35 0,13	1.30 0.13	1.58 0.15	1,52 %,11	1°14 ° 10 1°24 ° 11	34
	1.57	1.55	1.52	1'51	0	1.46		7.43			1.32	
50 60	1.21	1,22 0.14		164 6 13	1.61 0.3	1.46 °.13	1'44 0'13	1'42 o'12	1'40 0'19	1.38	1,32 °.18	35 36
70	1.86 0.12	1.09 0.14	1.80 0.14	1.48 .14	1.75 0.14		1.20 0.13		1.74	1,49 0,13	1,14	37
80	3.01 0 12	1.08 0;1		1.03 °.12	1,42 0.12	1.4 1.87 0.14	1.400 0.13	1.67	1.65	1.62 °.14 1.40 °.14		
90	2.14 0.19	2.14 0.15		5.08 °.19	1.00 0.12 2.02 0.19	5,05 °, 19	1.09 0.19	1.09 0.12	1'79 0'14	1.00 0.12	1.42 °.13 1.84 °.14	39
00						V		• ••			0.12	مدا
	2.34 0.18	2,31 0.18	2.78 0.14	2.74 0.18	2°21 0°17	2.18 0.14	2,12 0,16	2.15 0.16	2.08 0.16	2.02 0.16	2'O2 o'15	40
20	2 32 0.19	2.62 0.18	4.7	2.45	2'38 o'18 2'56 o'19	~ 00	4.31	2 20	2 24 0017	2.38 °.12 5.38 °.12	~ ^/ ~	1 -
30	2.21	200 0.8		2.60 0.19	2.75	2.21 °.18	2.49 0.18	~ 400	2.41 0.18	2.22 0.12	2'51 0'17	42
40	2.11	3.04	3.05	2.48 0.10	2.4 0.30	2.00	2.85 0.18	2.81 0.18	2.24 0.18 5.44 0.18	2.22 °.12 5.45 °.14	2.21 ° 12 5.08 ° 13	44
- 1	٠		1					0 20			0'19	"
50	3.35 0.83	3.28 0.35	3.73 0.83	3,10 0,31	3'14 0'21	3,10 0,31	3.02 °.81	3,01 °.80	2,06 0.20	2'91 0'50	2.87 0.19	45
60	3.22 0.33	3.20 0.23	3 45 0.23	3'40 0'23	3 35 0 20	J J * ^ * ~ !	3 20 3.01	3 21 0.81	3 10 2.00	3 **	3 00	4~
70 80	3.48	3.73 0.24	3.68	3.86 0.83	3.22 0.33	3.22	3'47 0'22	3'42 0'88	3'37 o'ss	3 32 0'er	3 27	47
90	4'02 0'25 4'27 0'25		3.01 0.24	ا من من ا	3.80	3'75 0'23	3.693	3.64 o.33	3.20 °.22	3 33 0	3 40	48
- 1	,			4'10 0'25	4'04 0'25	3.08 0.25	3.92 0.25			3.75 0.83	3.69 0.83	49
DO	4.24	4.48	4.41	4*35	4.59	4.53	4.12	4'11	4.04	3.08	3.05	50

Reduction auf die Tangente φ .

Réduction à la tangente q.

Dist. 2800—3000.

	2800 Diff.	2820 Diff.	2840 Diff.	2860 Diff.	2890 Diff.	2900 Diff.	2920 Diff.	2940 Diff.	2960 Diff.	2980 Diff.	3000 · Diff.	
0	0,00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0,00	0,00	0.00	0.00	0,00	0
10	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00	0.00	0.00 0.00	0.00 %.00	0.00 0.00	10
20	0.00 0.00	0.00 0 00 1	0.00 0.00	0.00	0.00 0.00	0.00	0.00 °.∞	0.00	ഹസംയി	0.00	0.00	20
30	0.00	0.00 0.00	000	0.00	000	000	0.00	0 00	0.00 0.00	0.00	0.00	30
40	0.00	0.00 0.00	0.00 %	0.00	0.00 0.00	0.00	0.00	0.00	0.00 0.00	0.00 %	0.00	40
50	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0,00	0.00	0.00	0,00	0,00	0.00	50
50 60	0.01 0.01	0.01 0.01	0,01 0,01	0.01 0,01	0.01 0.01	0.01 0.01	0.01 0.01	0.01 0.01	0.01 0.01	0,00	0.01 0.01	60
70	0.01 0.00	0.01 0.00	0.01 0,∞	0.01 0.00	0.01 0.00	0.01 0.00	0,01 0,00	0.01 0.00	0.01 0.00	0.01	0.01 0.00	70
80	0.05 0.01	0.05 0.01	0.05 0.01	0.05 0.01	0'02 0'01	0.05 0.01	0.01 , 20	0.01 0,00	0.01 0.00	0.01 0.00	0,01 0,00	0_
90	0.05 0.00	0.05 0.00	0'02 0'00	0.05 0.00	0'02 °'∞	0.05 0.00	0.05 0.01	0.05 0.01	0.05 0.01	0'02	0.05	90
	10,01	10,0	0,01	0,01	10°0	10,0	0,01	0,01	10°0	0,01		
100	0.03	0.03	0.03	0'03	0.03	0.03	0.03 °.01	0.03	0.03 0.04	0.03 0.01	0.03	100
110	0.04		0.04		0.04	004	0 04	T 0'01				1
120	0.00	0.00	0.00	0.06 0.01	000	000	0.01		0.02 0.01	0.01	·	
130	0.02 0.08	00/	0.02 0.03	0.00	0.00	0.00	0.08	0.08	0.08 0.03	0.08 0.00	0.08	130
140	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00	0.00	009 001	0.00	0 02	0.00	0.00			
150	0.11	0.11	0.11	0.10	0.10	0,10	0.10	0.10	0.00	0.00	0.11	150
160	0,13	0.13 0.03	0,13 0,03	0.15	0.15 0.03	0.15	0.03	0.15	0.11	0,11	0.11	160
170	0.10 0.03	0.19	0.19	0.12 0.03	0.12 0.03	0.12 0.03	0.15	0.12 0.03	0'14 0'03	0.14 °.03	0.14 0.03	170
180	0.10 0.03	0.10 0.03	0.18 0.03	0.18 0.03	0.18 0.03	0.18 0.03	0.12	0.17	0.14 0.03		0.10	180
190	0,55	0'22 0'03	0.51	0,51 0,04	0.51	0.51 0.03	0,50 0.04	0.50 0.03	0.50 0.03	0.10 0.03	0.19 0.03	190
200	0.56	0.50		i						0.22	_	200
	0,30 0,04	0.30	0.52	0.52 0.52	0.24	0.54	0.24	0.53	0'23	0.50	0,50	210
210	0,34	0'34 0'04	0.33	0'33 0'04	0'32 0'04	0'32 0'04	0,35 04	0.31	0.04	0.30 0.04	0.30 0.04	220
230	0.30 0.03	0.30	0.38 0.03	0.38 0.05	0'37 0 05	0.32 0.02	0,36	0.36 0.02	0.32 0.04	0.35 0.03	0,31	230
240	0.44 0.05	0.44	0.13	0'43 0'05	0.42 0.05	0.42 0.02	2.41	0.40		0.39 0.02	0.38	240
	0.44 0.06	0.02		0 03	0.02	0.02	0 03	0 05	1			1
250	0.20	0,49	0.48	0.48	0.47	047	0.46	0'45 0'50	0'44	0.14 °.02	0'43 ° ° ° 6	250
260	0.20	0.55	0.24	0'54	0.23	0.52	0.06	000	0.20	U 49		
270	0.02	0.01	0.00	0.00	0.59	050	°57 °.07	0.20	0.26 0.06		, A 0.04	-/~
280	0.00	0.09	0.04	0 07	0 00	005	0.61 0.01	0.01	0.63 0.04		001	200
290	0.44	0.40 0.08	0.42 0.08	0.4 0.08	0.43 0.08	0'72 0'07	0'71 0'08	0.40 0.08	0.01	0.04	0.68 0.01	290
300	0.85 0.00	0.84	0.83 °.00	0.82	0.81	0.80	0.42 °.08	0.28	0.42	0.76	0.42 °.01	300
310			0.05	0.00 0.08	2.0 0.08	0.88 0.08	0.87	0.86				310
320	1.04 0.10	1.03	1.01	റ വര ആദി	0.000.09	0'07 0'09	0.06	0.04	0.03 0.08	0.01	റ വാ	320
330			I, I I 0, 10	1.00	1.08	1.00 %	1'05	1.03	1,05 0,09	1 00 0.10	0.99	330
340	1.54 0.11	1,53 0,11	1,51 0,11	1,19	1.18 0.10	1.19 0.11	1,14 0,11	1,13 0,10	1,11	1,10 0,10	1.08	340
1		****			i	1	****				0	
350 360	1,32 0,13	1,34 0,11	1,35 0,11	1'30 1'42 0'12	1'29 1'40	1.38 0.11	1,50 0,11	1,53 0,11	1,55	1,50 0,11	1,18 0,11	350
300	1'47	1.40 0.13	1.43 °.13	1.24 0 12	1.25 0 13	1.50	1'36 ° 12 1'48 ° 12	1.34 0.13		1,31 0,11	1,70	360 370
370 380	1.43	1.21 0.13	1.60 0.13	1.66 0 12	1.64 0.13		1.60 0.13	1.46 °.12 1.28 °.13	1'44 0'11	1.42 °.11	1'40 0'11 1'51 0'11	380 S
390	1.43 0.14	1.85 0.14	1.60 0.13	T-80 ° 14	1.44 0.13	1.42 0.14	1.43 0.13	1,40 0,17	1.28 °.13	1.62 %14	1.63 0.13	390
	0,12	1	0 ,3	0-14								
400	2'02 0'15	1,00 0,12	1.07 0.12	1'94	5.00 °.12	1.89 0.12	1.86	1.84	1.81 0.14	1'79 0'14	1'76	400
410	2 1/ 0.19	2 14 0'17	2 12 0.76		2.00 0.10	~ ~ ~	201 0.15	1.00		1 493		
420	2 34	2'31	2.50	2 25 0.16	4 44		2'10 0'16		~	20/	· · · ·	1 4~~ 1
430	2.21	2.48 ° 17 2.65 ° 18	2.14 0.12	2.58 0.12	2.30	2 33 - · · c	2'32 0'16	2 20 21.6	~ ~ 0 ~ 0 . 6	2 2 2 20, 15	2 19	1 430 1
440	2 00 0.19		2.61 0.18		2.24 0.18	2 J 0.18	2.48 0.14	2 44 o'17	2,41 0,19	2.37 °.12	2.34 0.19	440
450	2.87 0.19	2.83 0.19	2.40	2.46	2.72	2.69	2.65	2.61 0.18	2.22 0.18	2°54 °17	2.20 0.17	450
460	3.06	3.05 0.10	2.08	- 7T	= 90	2.87 0.18	2 03	2.79	2.42	2.71	2.07	460
470	3.54 0.31	3.53 0.51	3.18 0.31	3,14 0,30	3 10	3.06	3.05	2.48 0.19	2.03 0.19	2.00 .	205 0.18	470
480	3.48	3 44	3.39 0.31	334	3.30 0.31	3.56	3 2 1 0 20	3'17 0'20	ر م سال	.300	303	480
490	3.69 0.23	3.62 0.83	3.60 0.22	3.22 0.33	3.21 0.31	3'46 0'21	3.41 0.81	3'37 0'20	3,35 0.30	3'27	3,55 0,50	490
	1			i i		·			·			1 1
500	3.05	3.88	3.82	3*7,7	3'72	3.67.	3.62	3.57	3.2	3°47 .	3'42	500

4

Reduction auf die Tangente φ . Réduction à la tangente φ .

Dist. 3000-3200.

	8000 Diff.	8020 Diff.	8040 Diff.	8080 Diff.	8000 Diff.	8100 Diff.	8120 Diff.	8140 Diff.	8160 Diff.	8180 Diff.	3200 Diff.	
0	0.00	0.00	0.00	0,00	0.00 0.00	0,00 °.∞ 0,00	0,00	0.00	0.00 0.00	0,00	0.00	0
10 20	0.00	0.00	0,00 °.∞	0.00	0.00	0.00 o.∞	0.00 0.00	0.00	0.00	0.00 0.00	0.00 ,	10 20
30	0.00 0.00	0.00 0.03	0.00 0.00	0.00 °.∞	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	30
40	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00 , 20	0.00 0 00	0.00 , ,	0.00 0.00	0.00 ,	0.00	0.00 , 20	40
	0,00	0'00	0.00	0.00	0,00	0,00	0,00	0.00	0.00	0,00	0,00	
50	0.00 0.01	0.01	0.01 0.01	0.01 0.01	0.01	0.01 0.01	0.01 °.01	0.01 0.01	0.01 0.01	0,01 0,01	0,01 0,01	50 60
60 70	0.01 0.00	0.01 0.00	0.01 0.00	0.01 0.00	0.01 0.00	0.01 0.00	0.01 0.00	0.01 0.00	0.01 0.00	0.01 0.00	0.01 0.00	70
80	0.01 0.00	0.01 0,00	0.01 0.00	0.01 0.00	0.01 0.00	0.01 0.00	0.01 0.00	0.01 0.00	0.01 0.00	0.01 0.00	0.01 0.00	80 l
90	0.05 0.01	0.05 0.01	0.05 0.01	0'02 0'01	0.05 0.01	0.05 0.01	0.05 0.01	0.05 0,01	0.05 0.01	0.05 0.01	0.05 0.01	90
:	0'01	0.01	0'01	0,01	10.0	10'0	0,00	0,00	0.00	0,00	0.00	100
100	0.03	0.03	0'03 0'04 °'°1	0.03	0.03	0.03	0.03 0.01	0.03	0'02	0.05	0.03	100
110	0.04 0.01	0.04 0.01	0'05 0'01	0.04	0.04 0.01	0.07	0.04 0.01	0.03	0'03 0'01	0.03	0.03	110
130	0.06 0.01	0.00 0.01	0.00	2.26 0 01	0.00	O'OK O OI	0.02 0.01	0.02	0.02	0.02 0.01	0.02	130
140	0.08 0.03	0.08 0.03	0.08 0.03	0.08 _{0.08}	0.08 0.03	0.08 0.03	0.02 0.03	0'07 002	0'07 0'02	0.07 , ,	0.07 ° %	140
1	٠ ٠. ا	0.01	0 01				0 01	0 01	0 01	0 0.	0 01	1 1
150	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.08	0.08	0.08	0.08	0.08	150
160	0.11	0'11	0.11	0.13		0 11	0.10	0.10	0.10	0.10	0.10	160
170 180	0.14 0.03	0.19 0.05	0.16 0.03	0'15 0'02	0.13	0.12 0.05	0.12 0.03	0.12 °.08	0'12 0'02	0.15 0.14	0'12 0'02 0'14 0'02	170 180
190	0.10 0.03	0.10 0.03	0.10 0.03	0.18 0.03	0.18 0.03	0.18	0.18 0.03	0.18 0.03	0'17 0'03	0'17 003	0.12 0.03	190
II 1	1	0 03	0 03	0.03	0.03	0.03	0.03	0.03	0.03	0,03	0 03	
200	0.55 0.04	0.55	0.55	0'21	0,51	0'21	0'21	0.51	0'20	0,50	0.50	200
210	0.50	0.50	0 25	0.25	0.25	0.25	0.28 0.03	0.24	0.24	0.73	0.53	210
220	0.30 0.04	0.30	0.29	0.29	0.38	0.59	0.20	0.52	0.54	0.50	0 20 0.00	220
230	0.34	0.34	033	0.33	0.35	0.35	0.32 0.04	0.31 0.04	0.31 0.04	0.30 0.04	0.30	230
240	0.38 0.02	0.38 0.02	0.37 0.02	0.34	0 30 0.05	0 30 0.05	0 30	0.32 0.02	0.32	0.34 0.02	0'34 0'04	240
250	0.43 0.00	0'43	0.42	0'42	0'41	0'41	0.40	0'40	0.39	0.39 0.02	0.38	250
260	0'49 0'06	0.48	0.47	0.47	0.47	0.40	0.45 0.02	0 45	0.44		0'43	260
270	0.55	0.23	0.53	0.52	0.52	0.21	0.20 0.02	0.20	0.49		0'40	270
280	0.61 0.04	0.20	0.29 0.00	0.28	0.28 0.00	0.24	0.2000	0.55	0.22	0.06	0.23 0.00	280
290	0.68 0.04	0.00	0.65	0.62 0.04	0.64 0.04	0.63 0.00	0.02	0.01	0,01	0.00	0.29	290
300	0.42 0.04	0.4 0.04	0.45	0.45	0.41	0.40	0.69	0.68	0.67	0.66	0.62	300
310	0'82 0'08	001	000	0.40	0.48	0.44	0.76 0.08	0.75	7 7 0 08	0.73	0.45	310
320	0.00 0.00	0.89	0.00		0.86 0.08		0.04 0.08	0.83	0.82	0.81	0.46	320
330	0.00 0.00	0.08	0.00		0.04	0.03	0'92 0'08	0.01	0.00	0.88	0.84 0.08	330
340	1.08	1.04 0.10	1.02 0.10	0,10	1.03 0.00	1,05	1,00 0.00	0.00 0.00	0.08	0.00	0.02 0.00	340
350	1.18	1.12 0.10	1,12 0,10	1,14 0,10	I,15 °.10	1.11	1,00 0,10	1.08	1'07	1.02 0.10	1.04	350
360	1,50 0,11	1 2/				I'2I	119 0.10	1,18	1.10			300
370	1'40 0'11	1 30 0.11		* 33	1°33 .	1,31	1'29	1.58 0.10			1 * * 3 *	1 3/5
380	1'51	1 49 00.0		2.10		- T	1'40	1.38	1'27	- 33 0.11	• 33	1 300
390	1.63 0.13	1.61 0.13	1,20 0.13	1.28 0.13	1 30 0.18	1 34 o'1s	1,21 0,13	1,40 0,11	1 40 0'12	1,46 0,11	1,44 0,11	390
400	1'76 0'14	1.4 0.14	1.45	1,40	1.81 0.13	1.66	1.63 0.13	1.61	1.60	1.24 0.13	1.22 0.13	400
410	1.00	1 00	1 05			1.40 0.13	1'70	1. 1/4		1.60 0.13	1 2 0/ 20.2	7-0
420	2'04 0'15				1'94 0'14	1 7 9 0 14	1'89		1 05			
430	2'19 0'15	2 10 0'15		2.11 0.12		2'00	203	1 200	- 90 0.14	1 05	1 92 0.14	450
440	2.34 0.16	2'31 0'16	2,58 °,19	5.59 °,12	5,53 °,12	2,50 °,12	2.12 0.12	2'14 0'15	2 12 0 14	2.00 0.14	2.00 0.14	440
450	2.20 0.14	2.47 0.17	2°44 °17	2.41 °.16	2.38 0.16	2.35 0.16	2.32	2.72	2,71 0,12	2.53 0.12	2.30 0.12	450
460	2'07 0'18	2 04	2.61	- J/ 0'17	- 4 34		2 40 00.	2.45 0.16	2'41 0'16	5.38 0.19	~ JJ ^*,K	1 700
470	2.85 9.18	2.05	2.61 0.12 2.48 0.18	2/4	2'71	2.68	2 05	201	2.22	2 54 0.17	2.51	1 470
480	3.03 0.10	300 ,,,,	2 90	2'92	2.00	, 200 0°18	2 02	1 2 70	2.74	2'71	2 07 .	I AOU
490	3.55 0.50	3,10 0,10	3,12 0,18	3.11 0.18	3.02 0.18	3.03 0.19	5.00 0.10	5.00 0.18	5.05 °.18	2.88 0.18	2.84 0.18	490
500	3.42	3·3 8	3'34	3.30	3.56	3.55	3.18	3'14	3.10	3.06	3.05	500
								,				<u> </u>

Reduction auf die Tangente φ .

Réduction à la tangente q.

Dist. 3200 — 3400.

	8200 Diff.	8220 Diff.	8240 Diff.	8260 Diff.	3280 Diff.	8300 Diff.	8820 Diff.	8840 Diff.	8960 Diff.	8380 Diff.	8400 Diff.	
0	0.00	0.00	0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00	0,00	0.00	0.00	0.00	0.00 0.00	0
10	0,00 ,	0.00	0.00 0.00		0.00 0.00	0.00	0.00 0.00	0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00	10
20	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00	0.00 0.00	000		0.00 0.00	0.00	0.00 0.00	000	20
30	0.00 0.00	0.00 %	0.00 0.00	0.00	0.00 0.00	0.00	0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00	30
40	0.00 %	0.00 •••	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00 ""	40
50	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0'00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	50
60	0.01 0.01	0,01 0,01	0,01 0,01	0.01 0.01	0.01 0.01	0.01	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00	0.00	0.00	60
70	0.01 0.00	0.01 0.00	0.01 0.00	0.01 0.00	0,01 ø.∞	0.01	0.01 0.01	0,01 0,01	0.01 0.01	0.01 0.01	0,01	70
80	0.01 0.00	0.01 0.00	0.01 0.00	0.01 0.00	0.01 _{0.∞}	0.01	0.01 0.00	0.01 0.00	0.01 0.00	0.01 4.00	0.01 0.00	80
90	0.05	0.05 0.01	0.05 0.01	0.05 0.01	0.05 0.01	0.05	0'02 0'01	0'02 0'01	0.05	0.05	0.05	90
30	0,00	0.00	0.00	0.00	o ° o o	0.00	0.00	0,∞	0.00	002 000	0.00	ا عو
100	0.05	0'02	0'02	0'02	O'O2 O'O3	0°02 0°03	0'02 0'03	0'02	O'O2 O'O3	0.05	0.05	100
110	0.03 0.01	0.03	0.03 0.01	0.03 0.01	0.03 0.01		0.03 0.01	0.03 0.01	0.03 0.01	0.03	0.03 0.01	110
120	0.07 , ,	0.0T 2 0.	0.04	0.04	0.04 0.01		0.04	0.04	0,07	0.04	. 0.04 0.01	120
130	0.02	0.02	0.02	0.05			0.05	0.02	0.02	0.02		130
140	0.02 0.08	0.02 0.01	0.02 0.03	0.07 02	0.02 0.01	0.02 0.01	0.00	0.00	0.00 🖁 🦭	0.00 0.01	0.00	140
			0.01	0 0,		, 0,01	0.01	0,01	10.0	0,01	0,01	4 8
150	0.08	0.08	0.08	0.08	0.08	0.08	0.00	0.04 0.04	0.00	0.00	0.04	150
160	0.10	0.10	0.10	0.10	0.10	2.00	0.00 0.03	′ ^°~~ l	0.00	໌ ລ°ດາ ໄ	7 7 2 2 2 2	160
170	0.15	0.12	0.12	0.15	0'12	0.15	0.11	0.11	0.00	0.11		1 - / - 1
180	0.17	0'14	0.14	0'14	0'14	0.14	0.13	0.13	0.13	0.13	0.13	180
190	0.14 0.03	0.14 0.03	0.12 0.03	0.10	0.10	0.19	0.10	0.10	0,12 0,03	O,12 °.05	O.12 0.03	190
200		i	0:10			- 1					0	
200	0.50	0,30	0.55 0.03	0,10	0.10	0.10	0.18	0.18	0.18	0.12	0'17 0'20	200
210	0.50 0.03	0.59 0.03	0.52 0.03	0.55	0.03	0.03	0.51	0.21	0.21	0.50	~ _ ~ a'aa	
220	0°04 1	0.04	0'29 0'04	0.52	0.52	0'25 0'03	0'24	0'24 0'03	0.24	0.23	0.53	220
230	0.30	0,30 0.04		0.50	0'28	0.58	0.58 0.04	0.27	0.27	0.30	0'26	230
240	0.34	0.34 0.04	0.33	0.33 0.04	0.32	0'32 0'04	0.35	0.31	0.31 0.04	0.30	0.30	240
250	0.38	0.38	0.37 0.45 °.02	0.37	0.36	0.36	0.36	0.32	0.32		0.31	250
260	0.73	0.43	0.42 0.05	0'42		0.36	0.36	0.35	0.35	0.34	0'34	260
270	0.48 0.05	0.47	0'47 0'05	0.46	0.46	0.41			0.43	0'43	0'42	270
280	0.23 0.06	0.2 0.3		0.21	0.21	0'45	0.44	0.40 0.02	0.48 0.02	0.48 6 62	0.42	280
290	0.29 0.00	O'58 ° 00	0.58°°	0.57	0.20	0.20 0.00	0.49	0.24	0.23 0.02	0.23 0.02	0.2	290
1	0,06	¥ .~		۰	0.06	0 00	0.06	0.24 0.06	0.23 0.00			1 1
300	0.62 0.04	0.64	0.64 0.06	0.63 0.03	0.62	0.68 0.00	0.61	0.60	0.26 °.04	0.29	0.28	300
310	0.45	0.41	0 /0		0.69	0 00		0.00	0.66	0.65	0.64 0.04	310
320	0.70	0.48 0.04	077	0.77	0.76	0.42 0.04	0.4	0.73	0.72	0.07		320
330	0'87	0.80	0 05 0.08	0.84 0.08	0.83 0.08	002		0.80	0.70	0.78	0.77	330
340	0.02	0.04 0.08	0.03 0.08	0.05	0.01 0.08	0.00 0.08	0.89	0.84	0.86	0.85	0.84 0.08	340
			i	i				0 00		0 00		1 1
350	1.04	1.03 0.00	1,01 °.00	1,00	0.08 0.00	0.08 °.00	0.02 0.08	0.02 •. •	0'94	0.03	0'92 0'08	350
360	4 4.5	1 12 0'10	1.10	109 1	100	10/ 3.2	103	1 04	, oo oo	1.01		
370	1 23	1.55	1 20 0.,0	4 49 1	1'17	1 10	^ ^4 ^•••	* * 3 * * * *	o.co	1.10 0.00 1.01	1.00	370
380	* 33 1	1 32	130	1 29 000	* ~/ 0:10	1 20 0.,0	1 24 0.10	1 23 0.10	1.51	1 20	1.18	380
390	1.44 0.11	1,45	1'41 0'11	1,39 0.11	1,34 0,11	1,39 0.11	1.34 0.11	1,33	1.31 0.10	1,30 0.10	1.18 0.10	390
400	i i	1		1				1			7.28	400
410	1.22 0.13	1.23 0.13	1.2 0.11	1,20 °.11	1.48	1.47 0.11	1.42 0.11	1'43 0'11	1'41	1'40 0'10	1.18 0.10	100
420	1.67	1.65 0.12	1.63 0.12	1.01	1.20 0.13	1.28 0.13	* 50	1.65	4 .) 2	1 50	7 70 0.11	T
430	1.40	1.44	1.48 0.13	1.43 0.13	1.41 0.13	1.40 0.13	1.67	1.65 0.13	1 03	1.01 0.13	1.20 0.13	420
440	1.05 ° 14	1.00 0.14	1.88 0.13	1.86	I 84 0 13	1.82 0.13	1,40	/ /	4 /3	1.43 0.12	1.41 0.12	430
77		2.04 0.14	2'01 0'14	2 99 0.14	1.64. 0.13	1.02 0.13	1,05 0.13	1.00 0.13	1.84 0.13	1.82 0.13	1.83 0.13	440
450	2'20 0'15	2.18	2'15 0'15	2'13 0'14	2'10 0'14	2.08 0.14	2.02 0.14	2.03	2,00 0,13	1.08 0.13	1'95 0'13	450
460	2 33	3.33 0 14	2 30	2.54 0.12	2.54 0.12	2,55 0,14	2.10 0.12	2,10 0,12		2°11 0'14	200 .	1 400
470	251	2'48	2.45 0.16	2.42 0.16	2'39 0'16	2°37 0°15	2'34 0'15		2,78 0,12	2.5 0.12	2,52	470
480	2.07	2.64	201	2.28 0.19	2.22 0.16	2'52	2.49 0.16	2.46	2'43 0'15	5,40 °.12	2.34 °.12	480
490	2:84 0:18	5.81 °.18	2.48 0.14	2.4 0.18	2.41 0.14	2.68 0.12	5.62 °.19	5.65 °. 19	2.28 0.19	2.22 °.12	2,25 0.12	490
1		l l		1								1
	3.02	2.00	3.02	2.02	A 00	0	2.81	2.48	0.0.	0.55		L EAR
500	3 02	2 99	2.92	2.02	2.88	2.85	2 01	2/0	2.74	2'71	2.67	500

Reduction auf die Tangente 9.

-ducti	ion auf die 2	3590 Diff.	-1
Keare		8560 Diff.	0
Reduction to the tangent 9.	2590	0.00 0.00 0.00	20
Reduction 2 and.	8500 Diff.	$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	30
Dist. 3400 Diff.	0.00 0.00	0.00 0.00 0.00 0.00 0.00	·
8480 5:5	0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00	0.00 0.00	50 60
8400 Diff. 0.00 0.00	0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00	0.00 0.00 0.01	70
0.00 0.00 0.00 0.00 0.00	0.00 0.00 0.00 0.00 0.00	0.00 0.00 0.01 0.01 0.00 0.01	
	0.00 0.01 0.00 0.01 0.0	0.00 0.01 0.00 0.01	\ 100 \ \ \
20 0.00 ··· 0.00 ··· 0.00 °·· 0		01 0.00 0.01 0.01 0.02 0.01 0.03 0.	or 110 0 120
30 0.00 °.00 0.00 0.01 0.01 °.00	0.01 0.00 0.01 0.01 0.01	0.02 0.01 0.03 0.00 0.03	·or 130
0.00 0.01 0.01 0.00 0.01 0.00 0.01 0.00	1 0.05 0.01 0.05	0.03 0.00 0.03 0.01 0.04 0.01 0.02	
60 0.01 0.00 0.01 0.00 0.01 0.01 0.05 0.0	$\circ \circ \setminus \circ \circ$	0.03 0.01 0.04 0.01 0.02 0.08	0.01 160 ·
70 0.01 0.01 0.02 0.00 0.02 0.	oi 0.03 0.01 0.04 0.01 0.04 0.01	0.02 0.04 0.04 0.04 0.08	0.02 170
90 002 0.00 0.01 0.03 0.01 0.04 0	0.01 0.02 0.01 0.00 0.01	0.04 0.01 0.08 0.05 0.10 0.01 0.1	1 °.01 180
100 0.03 0.01 0.03 0.01 0.02 0.01 0.02	0.01 0.00 0.01 0.02 0.01	0.10 °.02 0.11 °.02 0.13 °.05 0.1 0.08 °.02 0.10 °.01 0.11 °.02 0.1	3 ° ° 200
0.04 0.01 0.02 0.01 0.00 0.01	0.02 0.08 0.00 0.01 0.10 0.05	0.15 0.08 0.13 0.08	15 0.03 210
130 0.00 0.01 0.02 0.00	0.01 \ 0.10 0.08 \ 0.15 0.05 \ 0.14 0.04	0.12 0.03 0.18 0.03 (0.51 0.03 530
0.07 0.09 0.11	0.16		0.24 0.03 240
0.00 0.00 0.11 0.00 0.13 0.00 0.1	14 0.03 0.10 0.03 0.10 0.	03 \ 0.55 0.03 \ 0.54 0.04 \ 0.52 0.03	0'3° 0'04 250 260
0.13 0.03 0.12 0.00	·10 °·03 \ 0.13 °·03 \ 0.55 °·03 \ 0.52	0.30 0.4	0.34 0.04 270
190 0.17 0.03 0.50 0.03	0.719 0.03 0.75 0.04 0.75 0.04 0.78	0.31 0.04 0.32 0.04 0.30 0.02	0'38 o'04 280 0'42 o'05 290
200 0.12 0.30 0.50 0.30 0.50	0.52 0.04 0.53 0.03 0.35 0.04 0.36	0.48 0.48	0.47 0.02
210 0.53 0.03 0.50 0.04 0.50 0.04	0.32 0.04 0.36 0.04 0.40	0.04 0.14 0.02 0.48 0.02	0.25 0.00 310
230 0.30 0.34 0.33 0.34	0.37 0.04 \ 0.40 0.02 \ 0.42 0.02 \ 0.4	4 ·· os \ 0.49 ·· os \ 0.53 ·· os \ 0.59 ·· os	os \ 0.63 o o \ 0.20 \
0.34 0.04 0.37 0.04	0.41 0.02 0.42 0.02 0.20 0.20 0.02	54 0.54 0.59 0.64	ο (0.09 o o (ο ΔΟ)
250 0.38 0.04 0.42 0.05 0.46 0.05	0.21 0.02 0.22 0.22	·60 ··60 0·65 ··6 0·71 ··6 0·76	
0.47 ° 0.02 ° 0.02 ° 0.02	0.56 0.06 0.62 0.06 0.67 0.06	0.45	0.00 0.07 270
290 032 0.00 0.57 .40 0.63	06 \ 0.68 0.07 \ 0.74 0.07 \ 0.80 0.07	0.40 0.91 0.82 0.04 0.04 0.04	0.01 0.01 0.08 380
0.58 0.63 0.69 0.69 0.75 0.69 0.75	·at \ 0.82 ·at \ \ 0.87 0.08 \	0.86 0.08 1.01 0.08 1.08 0.00 1.00	5 ° · · · · · · · · · · · · · · · · · ·
310 0.71 0.06 0.76 0.01 0.82 0.77 0.83 0.08		1.05 0.08 1.00 0.00 1.14 0.00	1°23 °°09 410 1°32 °°10 420
330 0.84 0.08	0.08 0.04 0.09 1.15 0.09	1.19 0.00 1.50 0.00 1.	34 0.10 1.42 0.10 430
1 1 002 100 00 00 00	0.09 \ 1.14 0.09 \ 1.55 0.10	1.58 0.10 1.37 0.10 1.45 0.11 1	1.52 0.11 440
360 1.00 1.17 1.17	5 ° 10 1.53 ° 10 1.35 ° 10 1.40 ° 1	1,49 1.47 1.50	1.02 9.11
1 270	1.33 0.10 1.42 0.10 1.21 0.	11 1.60 0.11 1.69 0.13	1.70 0.10 1.80 0.12 470
1 39 1 1 10 10 1	'45 o'11 \ 1'54 o'11 \ 1'63 o'12 \ 1'73 o	1.81 0.15 1.60 0.13	2'00 9'14 2'11 9'14 400
1'48 0'11 1'57 0'12	1.62 0.11 1.62 0.12 1.22 0.13 1.82	1.483 0.13	2.14 0.14 5.52 0.12
420 1.71 -13 1.81 .13	1.40 0.12 1.84 0.15 1.64	2.30 0.12 0.13 5.08 0.12 5.13 0.14 5.30 0.12	2.43
430 1.83 0.12	1.01 0.13 5.01 0.14 5.15 0.14 5.57	1 -15 2.36 -15 2.45	
-:05:06	2.14 0.12 5.50 0.12 5.41 0.12	9 0.15 2.21 2.48	
450 1 93 ° 13 2 00 ° 14 2 20 ° 14 2 22 ° 15 2 34 ° 15	2.32 0.12 2.44 0.12	54	
480\ 2.37 o.15 2.49 o.15	2.62 2.59		
490 2.64			
500 207			

Reduction auf die Tangente q.

Réduction à la tangente q.

Dist. 3600-3800.

	3600 Diff.	. Diff.	3640 Diff.	. Diff.	3690 Diff.	8700 Diff.	8720 Diff.	8740 Diff.	8760 Diff.	8780 Diff.	8900 Diff.	
	0.00	0.00	0,00	0.00	0.00 0.00 0.00	0,00 °.∞ 0,00	0.00 °.∞	0.00	0.00	0.00	0.00	0
10	000	000		000	0.00	0.00 0.00	0.00 0.00			0.00		10
20	000	0.00	000	0.00	0,00 0,00	0.00 0.00	0.00	0 00	0.00	0.00	0.00	20
30	000	000	000	0.00	0.00	0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00	0.00	30
40	000 •••	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00	0 00	0.00 %	0.00	40
50	0.00	0.00	0.00	0,00	0,00	0.00	0.00	0.00	0.00 °.∞	0,00	0,00	50
60	0.00 0.00	0.00	0.00 0.00	0.00	0.00	0.00 0.00	0.00	0.00 0.00	0.00	0.00	0.00	60
70	0.01 0.01	0,01 0,01	0.01 0.01	0.01	0.01	0.01	0,01 0,00	0.01	0.01	0,01 °,01	0.01 0.01	70
80	0.01 0.00	0.01	0.01 0.00	0.01	0.01 0.00	0.01 0.00	001	0.01 0.00	0.01 0.00	0.01	0,01 °.∞	8o
90	0.01	0.01	0.01 0.00	0,01	0.01 0.00	0.01 0.00	0,01	0.01 °.∞	0.01	0.01	0.01	90
100	0'02	0'02 0'03	0'02 0'03	0.03	0°02 0°03 °°°1	0'02 0'03	0'02 0'02	0'02 0'02 °'e	0.03	0°02 0°02	0'02	100
110	0.03 o.o1	0.03 0.00	0.03 0.00	0.03 0.00	0.03 0,01	0.03 0.01	0.05 0.00	0.05 0.03	0.05	0.02 0.00	0.05	110
120	0.03 0.00		0.03 0.00	0.03	0,03 °,∞	0.03 0.00	0,04	0,03 0,01	0.03	0.03 0.01	0.03 0.01	120
130	0'03 0'01	0.03 0.01	0.04 0.01		0.04 0.61	0.07 0.01			0 04 .	0.04		130
140	0.02 0.01	0.02 0.01	0.02 0.01	0.02 0.01	0.02 0.01	0.02 0.01	0.02 0.01	0.02 0.01	0,02 0,01	0.02	0.02 0.01	140
		o * 0s	o.08	0.03	0 ° 0s		0.01	0.01	0,01	0.01	0.01	i i
150	0.04	0.08 0.01	0.08 0.01	0.08 0.01	0.08 0.01	0.08 0.01	0.04	0.00	0.06	0.00	0.09	150
160	0.09			0.08	0.08			0.04		0.07	0.02 0.03	160
170	0.10	0.10	0.10	O,10 °,e1	0.10	0.10	0 09 0.01	~ ~ J ~ • ~ •		0.00	7	170
180	011	0.11	0.11		0,11	0.11		0.10	0.00	0.10	0.10	180
190	0.13 0.03	0.13	0.13 0.03	0.13	0.13 0.08	0 13 0.02	O'12	0.15	0.08	0.12	O'12 o'08	190
200	0.12	0.12	O.18 °.03	0.12	0'15	O'15	0.14 0.03	O'14 O'17	0.14 0.00	0'14	0'14 0'16	200
210	010 1	0.18	0.18	0.12 0.63	01/	0.12	0 1/		010		0.19	210
220	0.51	0.21	0°20	0 -0 -0	0.50	0 -0	010.	7 1	2.7 0.00	0.19	0.10	220
230	0°24 °°03	0.24	0.53 0.03	0.53	0.53 0.03	0.51	0 22	0.23	0.22		021 . 1	230
240	0.54 0.03	0.54	0.50 0.03	0.50 0.03	0.50 0.03	0.50 0.03	0 2 3 0.03	O'25 ° '03	0.52	0.24 0.03	0'24 0'03	240
250	0°30 0°34	0,30	0'29 0'33	0,33 0,04	0.35 0.36	0.33	0.58	0'28	0'28	0.27	0'27	250
260	0.34	0.34	0.33	0.33 0.04	0.35		0.35	0'31 0'03				260
270	0.38	0.38	0.37		0.30	0,30				0.34 0.04	0'34 0'04	270
28o	0.42	0'12	0.41	0.41	0.40	0'40	0'40	9.19	V.34 .			280
290	0.47 0.02	0.47	0'46 0'05	0.46	0.45 0.03	0.45	0.44	O'44 0'05	0'43 0'04	0.43	0.45	290
300	0.2	0.52	0'51 0'57	0.21	0.50	0'50	0.49 0.02	0'49	0.48	0'48 0'53	0'47	300
310	0.52	0.24	0.57	0.56	0.22 0.00	0.22 0.02	0.24 0.02		0'53 0'05	0.53	0'52 0'05 0'57	310
320	0.63	0.65	0.62	0.61			0.20 0.00	0.20		0.28	0.24	320
330	0.60	0.68	0.68 0.00	0.64	0.66	0.66	003 3-6		0.63	0.63	0.62	330
340	0.42	0.4 0.02	0.4 0.00	0.43 0.04	0.45	0.45	0.41 0.00	0.40 0.00	0.69 0.00	0.69	0.68 0.00	340
350	0.85	0.81	0.80	0.80	0'70	0.78	0.77	0.76	0.76	0.42 0.00	0.24	350
360	0.00	0.89	0.87	00/ 2.27	0 00 0.07	0.85	0 04 000	0.03	0.82			
370	7/ 2001	0.96	90 -1-0	94	273 2.08	0.05	0 94 2.20	0.00 💘	0.90	0.88		
380	103 1	1.04 5.2	1,03	102	101	100	0.00	0.08		0.06 %		
390	1.14 0.00	1.13 0.00	1'12 0'08	1,10 0.08	1,00	1.08 0.00	1.04 0.08	1.00 0.08	1.02 0.08	1.03 0.08	I O2 0 08	390
400	1.53 0.00	1,37 0,00	1,50 0.00	1,18 0.00	1.18 0.09	1.17 0.00	1'15 0.00	1.14 0.00	1,13 °.08	1.11	1,18 0,08	400
410	1,35	1,31	1'20 0'10	1.58 0.00	1,52	1.50	1.54 0.09	1.53 0.00	1 2 1	I,50 e,eè		T 1
420	1.43	1'41	1,30 0,10	1,38 0,10		1,32 0.10	1.33	1.35	1,30 00	1,50 0,10	1.50 0.09	420
430	1.2		1,40	1.48	1.46 0.11	1.45	1'43		1 40	1,30 0,10	1.34 0.10	430
440	1.63 0.11	1.01 0.11	1.00 0.11	1.28 0.11	1.24 0.11	1.22 0.11	1.23 0.11	1'52 0'10	1.20	1,49 0,10	1.47 0.10	440
! !			• • • • • • • • • • • • • • • • • • • •	· · · -	40		•		6.	1		450
450	1'74 0'18	1.45 0.13	1.21 0.11	1.69	1.68	1.99 *.11	1.64 0.11	1.62	1.21 0.10	1.20 0.10	1.24 0.10	460
460	1,90 0,13	1 04	1 02 0'10	1.80 0.13	1.40 0.13	* // -* !	7 /2 0.11	1.43 0.11	1.85	1.60	1.62 %.11	470
470 480	1.08	1.00 .13	1'94 0'13	192	191 0.10	1 09 0,13	1.89 0.13	1.84 0.12	1 02 0.10	1 00 2.10	1.48 0.18	480
490 490	2,11 °.14	2'09 0'14 2'23 0'14	2'07 0'13 2'20 0'15	2 0 0.13	2'16 °.14	2'01 0'13 2'14 0'13	1,08 °.13	7,00 °.13	1'94 ° 12 2'06 ° 13	1,05 °.13	1'90 0'12 2'02 0'18	490
i i				· · · · · ·			5 .5	·				500
500	2.40	2*37	² *35	2.32	2.30	2.52	2*24	2.55	5,10	2'17	2'14	300

Reduction auf die Tangente φ .

Réduction à la tangente q.

Dist. 3800-4000.

	3800 Diff.	3820 Diff.	8840 Diff.	8860 Diff.	8880 Diff.	8900 Diff.	8920 Diff.	8940 Diff.	8900 Diff.	8980 Diff.	4000 Diff.	
0	0.00	0.00	0:00	0,00	0'00	0,00	0.00	oto o	0100			
10	0.00 0.00	0,00	0.00 °.00	0.00 °.∞	0.00 "."	0.00 °.	0.00 0.00	0,00 °.∞	0.00 •.•	0,00 °.∞	0.00 °.00	Ι.
20	0.00 °.∞	0.00	0.00	ດໍດາ	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	1
	0.00 °	0.00 0.∞	0.00	0.00	0.00 •.∞	0,00	0.00	0.00	0.00	0,00	0.07	l '
30	0.00 0.00	0.00	ດ້ວດໍ່	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00 0.00	0.00	0.00 0.00	;
40		0.00	0.00	0.00	0.00 %	. 0°00	0,00	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00	0.00 0.00	'
50	0.00	0.00	0.00	0,00 "."	0.00	0,00	0.00	0.00	0.00 °.∞	0.00 °.00	0.00 °.∞ 0.00	:
.60	000	0.00	0.00	0.00	0.00	0,00	0,00	0.00	0,00	0.00	0.00	
70	001	0.01	001	0.00	0.01 ".	0.01	0.01 0.01 0.01	0.01	0.01	0.01		١ ٠
80	0.01	0.01	0.01	0.01	0.01	0.01	0.01	0.01	0.01	001	0.01 0.00	1 3
90	0,01	.0.01	0.01	0.01	0.01	0.01	0,01	0,01	0.01	0.01	0.01	!
100	0'02	0'02 0'02	0'02	0.05 0.05	0'02 0'02	0.03	0.03	0.05	0'02	0°02 0°02	0'02 0'02	10
110	0.05 0.00	0.05	0'02 °.∞								0.03	ī
120	0.03 0,01	.0.03 0.01	0.03 0.01	0.03	0,03	0.03 0.01	0.03 0.00	0.03 0.00	0.03 0.00	0.03	0.03	1:
130	0.01 0.01		0'04	0'04 0'01	0.04 0.01	0.07	0.03	0.03 0.01	0.03	0.03	0.03	I
140	0.02 0.01	0.02 0.01	0.02 0.01	0.02 0.01	0.02 0.01	0.02 0.01	0.04 0.01	0,01 0,01	0.04 0.01	0.03	0.03	1
		0.01		0,01	10,01	0,01	10.01			0.04 0.01	0.04	
50	0,00	0.09	0.00	0.09	0.06	0.02	0.02 °.°¹	0.02 0.01	0.02 0.01	0.02	0.02	I,
160	0.07	7 0 00	0.07				0.00		0.00	0.00	0.08	I
170	0.09	0,00	0.00		0 09 0 01		0.08	0 00	0.08	0.08	0.08	1
180	0.10	0'10 0'02 0'12	0.10		0.10		0.00	0.09	0.00	0.00	000	1 1
190	0'12	0.15	0.15	O'12 0'02	0.15	O'12 o'0s	O,11 0.03	O, I I 0, 03	O.11 0.03	O.11 0.03	O. I I 0.03	1
200	0°14 0°16	0'14 0'16	0'14 0'02	0.14 0.03	0'14	0.14	0.13 0.03		0.13	0.13		
310		0.10 0.03	0.10 0.03	0.10	0'14 0'16		0.12	0.12 0.03	0.12 0.03	0.13	0.12	2
220	0.10 0.03	0.10 0.03	0,10 0,03	0.10 0.02	0.18 0.03	0.18 0.03	0'18 0'02 0'18 0'03	0.12 0.03	0'15 0'02	0.12 0.03	0.12	2
30	0.51	0.51	0.51	U, 3U , ga	0.50		0,30 0,03	0.18 0.03	0,10 0,03	0.12	0'17	2
240	0'24 0'03	0'24 0'03	0.54 0.03	0.53 0.03	0.53 0.03	0°20 °°3 0°23 °°3	0'23 °.03 0'23 °.03	0.50 0.03	O'19 o'03 O'22 o'03	O'10 0'03 O'22 0'08	0'19 0'03 0'22 0'08	2
250	0.32	0.34	0.36	0:26	0'26	0:06			0 03			
260	0.30	0.30	0.30 0.03	0.50	0.50	0.50	0.38 0.03	0.52	0.58 0.03	0.54	0.34 0.03	2
270	0.30 0.04		0'29 0'03	0 - 9 . 1		V = 9		0 20 3.34	0.04		02/	
80	0'34	0'34	0'33 9'04	V.3.3	0 00 0.03	0.33 0.03	- U I	0.32 0.00	0.35		U.31	. ~
390	0.42	0.42	0.41	0'37 0'04 0'41 0'05	0.40 0.04	0.40 0.04	0.40	0.35 0.04	0.39 0.4	0.38 0.04	0.34	
300	0 03	0 93	0 05	0:46	0 05	5 05	0 04		0.04	J 43		
	0.47	0.47	0.46	0.46	0°45 °°05	0.42	0.44 0.02	0'44 0'04	0'43	0.43	0°42 0°47	3
310		0.21	0.21			0 49 3.00	049 . 1	040 0.05	0 40 2.24		04/	13
320	0,005	0.50 0.05	0.50 0.05	0.55 . 1	0 00 000	0.54	0 23 0.05	0 53 0.05	- J- a os l	0.74 . 1	.00	J
330	2 2 2	0.01	0.61			0.59 1		050.1	0.57 0.05		0.50	1 3
340	0.68	0.64	0.64 0.00	0.00		003 0.06	0.64 0.06	0.63	0.02	0.00	0.01	3
350	0.4	0.43	0.23	0'72 0'06	0'71	0.41	0.40	0.69 0.06	0.68	0.68	0.67	3
3 60				0/0		077		0/1	0.4 0.04	- / T - 1-6 1		
370				0 00 2.27			0.42			0.80	0 /0	13
380	7 70 0.07	~ 7T	0.03	0 42	0.01	0.00 0.01		0 00 2.2		0.86	0 00	
190	0.08	1.01	0'92 ° 08	0.00 0.08	0.08 0.04	0.64 0.08	0.06 0.08	0.02 0.08	0'94 0'08	0.03	0.05	3
100	1.18 °.08	1.00	1.08	1.07	1.00	i o 5	1'04	1.03 °.08	1.02	1.01	1'00	4
110		117 . 1	1.16	4 4 3				111		1.08 0.08	10/	4
120	1'27		1.52	1 24		121		1 10			1,12 0,08	4
130		* (7)	* 34 1	* 33		1,30 0,03		1.52	I'26 0'09	I'24 0'09	I 23 0.09	4
14 0	1,44	1.45 0.10	1.44	1.42	1.41 0.10	1,39 0.10	1,38 0.00	1.36 0.10	1.32 0.00	1,33 0.10	I,35 0,00	4
150				1'52	1'51	ı			1	1		
160	1.24 0.10	1.22 0.10	1.24 0.10	1,25	1.21 0.10	1'49 0'10	1.47 0.10	1.46 0.10	1'44 0'10	1,43 °.10	1'41 0'10	4
70	7.78	1.09 0.11	1'64 0'11	1.62		1.20 0.11	1.68	1.20 0.10	1.24 0.10	1.23 0.10		
80	1.00	00 0.13	1.86 0.11	1/3 011		1.40 0.11	1.20 0.11	1.00 9.11	1 04 0 11	103 0010	1.01	4
190	1,00 °,13	2.00 0.15	1.89 0.15	1.84	1.85 0.13	1.81 0.11	1,20 °.11	1.88 0.13	1.489 0.11	1 73 0 11 1 84 0 12	1.85	
500			i			1	1		i			
, I	2'14	2'12	2'10	2.08	2.06	2.04	2'02.	2'00	1.08	1.06	1'94	5

Reduction auf den Sinus 9.

Reduction to the sinus .

Réduction au sinus 9.

·

Reduction auf den Sinus $\frac{\varphi}{2}$.

Réduction au sinus $\frac{\varphi}{s}$.

Dist. 1000—1100.

	1000 Diff	1010 Diff	1920 Diff	1000 Diff	1049 Diff	1050 Diff	. 1060 Diff	1070 Diff	1080 Diff	1090 Diff	1100 Diff.	
10	0.00	0.00 0.00	0.00 °.∞ 0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00	0.00 0.00	0.00 °.∞	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	0
20	0.00 0.∞	1 0.00 , m	0.00 , 2	1 0.00 , ,,	0.00 0.00	0.00 0,00	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	20
30		0,01	0.01 0.01	0.01	0.01	0,01 0,01	0.01	0.01		0.01	0.01	30
40	0'02 0'09	0.05	0.05 0.01	0.05 0.01	0.05	0.05	1 0 02	0.05	1 0.02	0.05	0.05	1 40
50		0.04	0.04	0.04	0.04	0.04	0.04	0.04	0.04	0.04	0.04	50
60	0.04	0°04 0°07 0°12	0.04	0.01	0.04	0°04 0°07 0°11	0.04 0.04 0.11	0.02 0.03	0.02 0.03	0.04 0.03	0.07 0.03	60
70	0.15			A***	0.11 0.04	0.11	0.11	0.11 0.04	0.11 0.04	0.10 0.03	0.10	70
80	0,18 0,00	0.18 0.00	0.14 0.02	0.12	0'17 0'06	0.12	0.10	0.19 0.02	0.19 0.02		0.15	00
90	0.52 0.00	0.5 0.08	0.54 0.00	0.54 0.08	0.53 0.00	0.53 0.08	0.53 0.08	0.55	0.55	0.51	0.51	1 00
100	0.34	0.33	0.33	0.33		1	1		0.50	0.50	0.28	100
110			0.44	0.43	0'32	1 0000 0 11	0 10	0.40 "	0,30 0,18	0.39	0.38	110
120	0.29	0.28 0.14	0.24 0.12	0.26	0.22	0.54	0'53	0'52	0.21	0.20	0'49	120
130		T 0°17	0.45	0.41	0.70			0.66	0.80 0.12	0.03	0.02	130
140	0.03	0.01	0,40	0.88	0.84 0.19	0.82 0.14	0.83	0.82 0.19	0.80 0.19	0.40	0.44	140
150	1	1.15	1.10	1.08	1.06	1.02	1'02	1.01	0.00	0.64	0.02	150
160	1,38 🖼	1.36 0.34	1.22 0.83	I.31 0.83	1,50 0,83	1'27 0 22	1.54 0.88	I'22 0 21	0.00		0.02	160
170	1.66	1.63 0.37	1.60 2.	1.28 2.27	1.22	1'52 "	1.40	1'46 0'24	1.44 0.34	1'40 23	1.38 0.33	170
180	1,02 0,31	1.04 0.31	1.00 0.30	1.87	1.83	1.80 0.31	1.77	1.73			1.63	180
190	5.31 0.38	2.52 0.32	2.53 0.33	2.10 0.39	2.12 0.32	5,11 0,32	2.07 0.34	2.03 0.34	1,00 0,33	1,02 0,33	1.01 0.35	190
200	-	2.64	2.60	9.55	1	2.46	2.47			2'27	2.53	200
210	3.11 °.48	3,00 ,42	2.00 0.40	2.22		2.84 38	2.70	2.37 0.36	2.95	2.62 0.35	2.23 2.23 2.05	210
220	3'56 3		3'44	21.20 43	3'32	2.56 4	3.10	20,7 2 0 40	3.07 0.44	3.01 0,30	2.05	220
230	4.05 0.24	3.08	3.01 4,	2.85	3.78	3'71 45	3.64 0.49	2.57		2'41 0 43	00/ 20/2	230
240	4.29 0.59	4.21 0.28	4'44 0'57	4.36 0.51	4.28 0.50	4.21	4'13 0'53	4.05 0.48	3.97 0.46	3.00 0.20	3.82 0.49	240
250	5.18	-	5.01	-	4.83		4.66	1			'	250
250 260	5.80 m	5'09 0'61	5.61		5'41	4.75 o.57 5.32 o.61	5.22	4'57 0'55 5'12 0'50	4.48 5.02 0.24	4.40 4.93 9.57	4.31 4.83 0.52	260
270	6.47 6 67	4.4000	6.52	6'15	6.04	5.63 0.61	E-82	5'71 0 39	5.61	1 5 50	5.39 0.61	270
280	7.20	7.08	6.06 ,	6.84 0.74	6.72	6.60 0.42	, , , ,	6.36 0.69	6.03	6.12	000 1	280
290	7.98	7.85 0.81	7.7 I 0.80	7.28 0.4	7.45 0.77	7.32 0.75	7.18 0.49	7.05 0.73	6.02	6.48 0.41	6.65 0.69	290
300	8.80	8.66			8.22			0				300
310	0.60 0.88	9.2 0.86	8.21 9.36 °.82	8.36 °.84 9.50 °.84	0.04	8.07 8.88	7'92 0'80 8'72 0'83	7.78 0.78 8.26 0.88	7.64 o. 16	7°49 0°75	7'34 8'08 °74	310
320	10.01	10,43 0,81	10.50	-0.00	9'04 0'87 9'91 0'81	0.73	9'55	9*38 0*88	8.40 0.80 9.20 0.80	8·24 °·79 9·03 °·84	8.85 ° 77 0.68 ° 83	320
330	11.50	11'40	II'2I 1'01	11'02	10.83	10'64	10'44	10.25	10.00	40/	9.68	330
340	12.63 1.09	12'42 1'08	12.55	12.01 1.04	11.80 1.03	11,00 1.00	11.39 0.99	11.18 0.02	10.02	10,44	10.29 0.88	340
250	12.42		- 1		12.82	12'60					11.48	250
300	13'72	13'50	13'27	13.02 1.09			12'38 1'04	13.18 1.03	11,03	11.40 0.39	12'45 1'02	350 360
370 I	10.09	1702	14'39 1'17	15'30	13'90 1'14	14.48	14.21	14.25	13.00	13.43	13.47 1.07	370
380	17'35	1/0/	1070 . 1	19.21 1.30	16.53	15'95 1'22	15'00	15.38 1.19	15'10	14.82	14 54	380
390	18.68 1.39	18.38 1.31	18.08 1.34	17.77 1.33	17'47 1'30	17.17 1.58	16.84 1.36	16.24 1.3	10.50 1.75	15.96 1.19	15.66	390
				1					17.48			400
410	20'07 1'45 21'52 1'51	19'75 1'49 21'17 1'49	19'42 20'83 1'46	19'10 1'38 20'48 1'45	20 14	18'45 1'34	18.13 1.31	17.80	17.48	17.12 1.36	16.83	410
420	23.03 1.29	22.66 1.24	22.81 1.25	21.03 1.49	20'14 1'42 21'56 1'47	51,10 1.42	19'44 1'38 20'82 1'48		20 00	10 /2	14.33 1	420
430	~4 JY	~4 4U 1:61	23 01 1.50	~3 4~	~ 3 0 3		22 24 1.40		40	210/	20 00	430
440	26.53 1.40	25.81 1.68	25'40 1'65	24'98 1'63	24.24	24.12 1.28	23.73 1.56	23.35 1.23	22.00 1.21	22.49 1.48	22.07 1.46	440
	ı				İ	· · ·			1	1		450
450 460	27.03 1.22	27'49 1'74	27.05 1.71	26.61 1.69	26.12 1.66	25'73 1'63	25'29 1'60	24.85 1.57	24.41	23'97 1'52	23.53 1.49	460
470	31.25 1.85	31.03 1.89	28.76 1.77 30.23 1.84	28'30 1'74 30'04 1'81	27.83 1.71 29.54 1.78	27'36 1'69 29'05 1'75	28.26 1.48	26.42 1.64 28.06 1.70	25.96 1.61 27.57 1.67	25'49 1'58 27'07 1'64		470
480	33.41	32.89	32.37 1.84	31.82 1.81	31'32	30 00	30.58 1.48	29.76	29.24 1.43	28.71	28.1961	480
490	35'37 2.02	34.82 1.99	34.52 1.99	33.42 1.84	33.14 1.82	32.62 1.88	32.07 1.82	31.25 1.85	30.04 1.43	30.42 1.76	29.87 1.73	490
	1	1	Į.	. i	1	ŀ						500
300	37°39	36.81	36.53	35.65	35.07	34.20	33.05	33'34	32.76	32.18	31 00	-W
	i				<u> </u>	!						

Reduction auf den Sinus $\frac{\varphi}{2}$.

Réduction au sinus 9.

Dist. 1100-1200.

	1100 Diff.	1110 Diff.	1120 Diff.	1180 Diff.	1140 Diff.	1150 Diff.	1160 Diff.	1170 Diff:	1180 Diff.	1190 Diff.	1200 Diff.	
	0,00	0.00	0:00	0,00	0:00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0:00	
10	0,00 0,00	0.00 °.00	0.00 °.∞	0.00	0,00 0,00	0.00 0.00	0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00	10
20	0.00 0 0	o.oo 。 。	0.00	0.00 ,	0.00 0 0	0,00 , 2	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00	0.00 。 🥷	ഹഹ ം.∞	20
30	0.01 0.01	0.01 0.01	0.01 0.01	O.O.I. o. o.	0.01 0.01	O'OI O'OI	0.01	0.01	0.01 0.01	0.01 0.01	U,U1 0.01	30
40	0.05	0.05	0.05	0'02 0'01	0'02 0'01	O'O2 ° ° ° ° ° ° ° ° ° ° ° ° ° ° ° ° ° ° °	0.05	O'O2 0'01	0.05 0.01	0'02 0'01	O'O2 o'o1	40
50	0'04	0°04 0°07 °°03	0.04	0.04	0.04	0.04	0.09 0.03	0.09 0.03	0.03	0.03	0.03	50
60	* ^ ^	0.03	0.04 0.03	0.00 0.03		0 00		0.00		0.08 0.03	0.02 0.03	бо
70 80	0.12 0.02	0.10 0.02	0.04	0'09 ° ° ° ° ° 5	0.09 0.02	0'09 0'05 0'14 0'05	0 09	0.00	0.08 0.02	0.15	0,130,04	70 80
90	0.51 0.00	0.51	0.50 0.00	0.50 0.00	0.10 0.02	0.10 0.02	0.13 0.00	0.18 0.02	0.19	0.12 0.02	0.12	90
	0*07	0*07		0 07	0.10 0.02	0 07		0.01	0.01	0.01		_
100	0.58	0.34	0.36 0.00	0'27	0.26	0,50	0.50	0.34 0.00	0°25 0°33	O'24 O'33 o'09	0°24 0°32 °°08	100
110	030	0'48 0'11	0.30	0.36 0.09	0'35 0'09	0 35 0.70	0'34 0'08	- JT	000 0.10	00 00	2.4. 0.00	
120 130	0.49 0.13	7.V. 1 2 13	י ממים	0.29	0.28 0.13	0'45	0'44			0'42	0.20011	120
140	0.12 0.12	0.46 0.12	0.42 0.12	0.73 0.18	0'72	0'71 0 14	0°70 ° 14	0.22 0.14	0.24 0.13	0.66 0.13	0'05 1	140
	0,18	U			0-17	0 17	0.10	0.10	, 0,16	0,10	0 13	
150	0'95	0'94 1'13 °'19	0.05	1,10 0,18	0.89	1.00 0.18 0.88	0.86	0.85	0.83 °.18	0.85	0.80	150
160 170	1'15	1,19 0,83	1'34 °'23	1,31 0,31	1.50 0.31	1.27 0,51	1.04 0.81		0.10	777 Q 0'19	1.16 0.19	160 170
180	1.63 23	1.Q1 ° 22	1.28 0.34	1'55	1.23 °.54	1.20 0.23	1'47 0'26	1'23 0'21 1'45 0'25	1'/2 0'92	7.40 0.38	1,32 0,31	180
190	1.01 0.38	1.89 0.31	1.86 0.30	1.83 0.30	1.80 0.29	1.44 0.39	1.43 0.86	1,40 0,52	1.67 0.52	1.64 0.84	1.01 0.34	190
200		2.50	2.16	5,13		2.00	2.05		1.02	1.01	1.88	200
210	2.53 °.34 5.23 °.34	2.24 ° 34	2.40 °.33	2°13 2°45	2'09 2'41 0'32	2.37 0.31	2,33 0,31	1'99 °'30 2'29 °'34	2,5 0.30	2'21 0 30	2'17 0'89	210
220	2.95	2.00 0.30	2.86 0.37	2.81 0.30	2.77	2.72 0 35	2.67 °.34 3.05 °.38	2.63 0.34	2'58 0 33	2.54 0.33		220
230		3.35 0.44	3.50 0.40	3.51 0.49	2. 6 0 39	3.11	0 0 0.41	300 0.40	2.95	2.89	0.38	230
240	3.82 0.45	3.76 ° 44	3.70 ° 44	3.64 0.43	3.28 0.48	3.52 0.45	3.46	3'40 0'43	3'34 0'43	3.58 0.39	3.22 0.41	240
250	4'31 4'82 0'52	4.24	4'17	4'11	4.04	3.97 0.49	3'90 0'48	3.83 0.48	3'77 o'46	3.70	3.63 0.45	250
260	400	4 /0	4.68 ° 51	4.01	1 4 00	4.46 5.58 4.98 6.58	4.30	431	423 0.50	4 10	4.08 0.48 4.56 0.51	260
270 280	5'39 .61	2.31 °.6°	5.22 ° 54 5.81 ° 59	5°14 °58 5°72 °58	5.63 0.21	5.54 0.26	4.8955	4.81 0.54 5.35 0.58	4.73 °.53 5.26 °.53	4.64 0.52 5.16 0.25	5.07	270 280
290	6.62 0.69	6.22 0.64	6.44 0.63	6.34 0.62	6.54 0.61	5.54 °.60 6.14 °.64	5.44 0.59 6.03 0.63	5'93 ° 68	5.83 0.21	5.45	5.62 0.20	290
300	7°34 °74	7.23	7*11	7.00	6.80	40	6.66	6.22 0.66	6.44 °.62	6.32	6.51	300
310	8.08 0.74	7.06 0 /3	7.83	7.21 0 1	7.28 0.43	~· 46 0 W	7.34	7.21 0.70	7.09 0.68	6.96	6.84 0.66	310
320	8.82	8.72 0.81	8.58 0.80	8.45 0.79	8.31	8.18	0 04	7.01	777	7.04	/ 30 1	320
330	9.08	9'53 °'87	0.39	9'24	9.09	8 94	0 / 7 - 0 -	8'04	0 50 0.27	8.35 0.76	8'20	330
13 1	10.29 0.85	0.01	10.54 0.89	10.08	9.92 0.86	9.76 0.85	9.29 0.84	9 43 0.83	9.27 0.81	9,11	8.95 0.78	340
350	11'48 0'97	11.31	11.13 0.84	10.06	10.48	10.01	10.43 0.89	10.56	10.08	0.01 °.84	9.73 0.83	350
300	12 40	13.52 1.01	13.00	11.88 0.98	11.69	11.21 0.34	111.34 .	11113	10'94 0'90	10.42 0.89	10.20	360 370
1 3/~ 1	13'47 1'07		14.10 1.00	+00 I 02	13.66	12.45 1.00	12.52 0.98	13.01 1.01	11.84 0.95		11,43 0.92	380
390	12.66	15.43 1.15	12.10 1.14	14.09 1.08	14.45	14.49 1.00	14.52 1.02	14'02 1'05	13.48	13,22 1.08	13.31 1.01	390
400	16.83	16.28	16.33	16.08	15.82	15.28	15.32	15'07	14.82	14.27 1.07	14.32	400
		17.79			16.08		1 10 45	19.18 1.12	15'01	12.01	15.37 1.00	410
		19.06 1.31		10 49 1.47	18'20	17'01		1/33	17.05	10 /06	16'47	420
1 430	20 00	20.37 1.31		19/0	19'45	19.12	1 4 0 0 4	10'53	11024 .	17 92	17'01	430
~~`	22 0/ 1.46	21 /4 1'44	2. 42 1.41	21.00 1.40	20 // 1.37	20 44 1.35	20 11 1.33	19 /9 1.30	19.46 1.33	19.14 1.86	18.81 1.84	440
450	23.53 1.49	23'18 1'47	22.83 1.45	22'49 1'43	22'14 1'41	21.40	21'44 1'38	21'09 1'35	20'75 1'33	20'40 1'31	20.02	450
II 400 I	25 02	24.05 .		23 92 1.40	143 33	23 19	22 02	22 44	22 00	. 21 /1	21 34 1.35	460
470	20'58	20.10	23 00	125711	25 02	24 04	24.25 1.48 25.73 1.53	23 00	23'47 1'43 24'90 1'49	23.08 1.41	27.08 1.39	470 480
490	28.19 1.68	27.78 1.66 29.44 1.70	27°37 1°63 29°00 1°68	26.96 1.61 28.57 1.66	26.22 1.28 28.13 1.64	26.14 1.26	27.26 1.23	25°31 1°52 26°83 1°56	26.39 1.49	21'49 1'47 25'96 1'58	25.2 1.20	490
1 1	31.60	31.14	30.68	30.53	29.77	29'31	28.85	28.39	27'94	27.48.	27.02	500
	_						<u> </u>	1 0,		' '	•	

Dist. 1200—1300.

	1200 Diff.	1210 Diff.	1220 Diff.	1230 Diff.	1240 Diff.	1250 Diff.	1260 Diff.	1270 Diff.	1280 Diff.	1290 Diff.	1800 Diff.	
0	0.00	0.00	0.00 °. ∞ 0.00	0,00 °.∞ 0.00	0.00	0.00 0.00	0.00 °.∞ 0.00	0.00 °.∞ 0.00	0,00	0.00 0.00	0,00 °,∞ 0,00	0
10 20	0.00	0.00 ,	0.00 0.∞	0.00 °.∞	0.00	0.00	o.o∩ _{o.∞}	0.00 0.00	0.00	0.00	0.00 0.00	10 20
30	0.01	0,01 °,01	0,01 0,01	0,01 0,01	0,01 0,01	0.05 _{0.01}	0,01 °,01	0.01 0.01	0.01	0.01 0.01	0.01 0.01	30
40	0.05	0 02	0.05	0.07	0.07	0.01	0'02 0'01	0'01	0.07	0.01	0.07	40
50	0.03	0.03	0.03	0.03	0.03	0.03	0.03	0.03	0.03	0.03	0.03	50
60 70	0.02	0.08	0.08 0.03	0.08	0.08	0.08 0.03	0.05	0.02 0.08	0'07 0'02	0.02	0.02 0.03	60 70
80	0'12 0'04	0.15	0.15	0.11	0,11	0.11 0.03	0.04	0,11,0,04		0.10	0.10 0.03	80
90	0.12 0.02	0.14 0.02	O' 17 ° ' ° ° 6	0.19 0.02	0.19 0.02	0.10 0.02	0.10 0.02	0.12 0.00	0.12 0.02	0.14 0.00	0,14 0,04	90
100	0.37	0°24 0°32	0.53	0.31 °.08	0,55	0.55	0.55	0.51	0'21	0.50	0.50	100
110	~ · · · ·	2 2 0.00	0.31	2 0 2 20	0.30	0.30	0 29	0.29	0°28 °°07 0°36 °°08	1 0 20	02/	110
120	0.41	0'41 0'10	0.40 0.10	0'40	0.39	0'48	0.37	0.37	0.46 0.10	0.36	0.35	120
130 140	0.62 0.12	0.64 0.12	0.62 0 13	0.05	0.01 1.3	0.00 0.14	0.20 0.18	0.48 "	0.22	0'56 "	0.55	140
1		0-15	0.3		0'75		J	0.4	i	0.60	0.68	1
150 160	0.80	0'79	0'78 0'94	0.46	0'75 0'91 °'16	0.4	0.43	0.42 0.84 0.12	0.40	0.69	0.83 0.12	150 160
170	1.19 2.19	1'14	1,13 2,13	1,11	1,00 0,18	1.08 0.18	1.00 0,11	1.04 0.10	1.05 0 12	1.01 .,	0.00 0.18	170
180	1'37 0'21	* 33 ^**	1,33 0.23	1,31 0,83	I'29 °'80	1.58	I'25 0'19	1.53	I'2I 0'28	1,10 0,18	1.12	180
190	1,01 0,84	- 09 o. aq	1.26	1.24 0.82	1 52 0.25	1.20 0.34	1.47 0.34	1.42 0.23	1,43 0,53	1.40 0.33	1,38 0,33	190
200	1.88	1.85	1.82	1'79 0'98	1'77 o's8	1'74 °'*7	1'71	1.68	1.60	1.63	1.60	200
210	2-17	4 0.31	2'11 0'31	2.07	0.30		1.08	1 95	1.01	1.90	1.05	210
220	2.49 ° 35 2.84 ° 38	2.40 0.35	2'42 ° 34 2'76 ° 34	2.38 0.34	2.68 ° 33	2.31 0.33	2.24 0.38	2.22 0.31	2.20 0.31	2.14 0.30	2.13 0.30	220 230
230 240	3.33	2*17 0 37	3.13 0.40	3,08 0 30	2.02 0.32	2.00 0.38	2.04 0.38	3.80	2.84	2.80	2.75	240
H I	4.	21.58	•	23,5	2.42	2:27	1	0 30	37	3.19		
250 260	3.63 4.08 0.45	3.28 4.05	3.53 ° 43	3'47 ° 43	3.42	3'37 0'42	3'32 0'41	3.67 0.40	3.61 0.40	2.22 0 33	3'11 0'38	250 260
270	4.26 0.21	4 49 ° 51	4 43 0 50	4.36	4.30	4'23	4'16	4'10	4.03	3.97 0.45	3.00	270
280	5.07	5.00	4.93	4'05 0.63	4/0 0.50	4.71	4.03	4.26 0.20 5.06 0.20	4.49 °.49 4.08 °.49	4.42	4'34	280
290	5.62 0.59	5.54 0.58	5.46 0.57	5.38 0.56	5.30 0.55	5.55	3 14 0.84	1	4'90 0'52	4.00 0.21	4.82 0.50	790
300	6.51	6.15	6.03 °.61	5.94 0.60	5.85 0.59	5.77 0.28	5.68 0.24	5.20 0.26	5.20 0.26	5'41	5°32	300
310	0.84	0.74	004 0.65	6.24 °.64 2.18 °.64	U 44 0.63	6.35 0.62	6.86	1 0 13	6.06 °.58 6.64 °.58	5 90	5'00	310
320 330	8.50 6.40	7'39 °'69 8'08	7 ²⁹ °68 7'97 °73	7.8E	7.07 0.67	7.62	7.50	6.75 0.64	7'27 0 03	6.24 °.62	6.43 °.61	320 330
340	8.95 0.48	8.82 0.14	8.40 °.48	8.24 0.48	8.44 0.4	8.31 0.43	8.18 0.48	7.39 • · 67 8·06 • · 71	7.93 0.66	7.81 0.68	7.68 0.64	340
350	9'73 0'83	9.5982	_	9.32 0.79	81.0	9.04 0.78	8.90 0.77	8.77 0.75	8.63			350
360	10.70	10.41	10'26	10 11	0.06 ,	1 12/02			9'37 0'74	9.55	9 0/	360
B 370 I	1145	11 27 0.01	1111	10'05	10.70		10'47	10.30	10 14 0.82	9.08 0.80	9 02 0120	13/4
300	12 33 2.06	O.OE	12 00	11'03	11.02 0.31	11'48 °'90 12'38 °'94	11,31 0.88	11.13 0.84	11.81 0.82	10.48 0.89	10.01	380 390
n I	13.31 1.01	13.13 0.99	12.04 0.08	12.42		l	1			l .	11.44 0.84	
400	14.32 1.05	14.15	13.02	13'72 1'01	13.25	13'32 0'98	13.11 0.91	12.01 0.06	12.42	12.21	15,31 0.01	400
410 420	15'37 1'10	15.10 1.08	14.04	14.73 1.05	14'51 1'04 15'55 1'08	14'30 1'02	14.08 1.01	13.87	14.63 0.98	1 4.7 44	13.55	4.0
11 42:40 1	1701 . 1	17.37	1 / 12	16.88	10.03	10.39	10.12		15.66	14'40	1 1517	1 4 :30
440	18.81 1.84	18.22	18.50 1.31	18.03 1.19	17.76 1.18	17.21 1.19	17'24 1'15	19.08 1.13	16.45	16.46 1.10	16.50 1.08	440
41 1	20.02 1.39	19.77 1.8	19.50	10.55	18.94 1.23	18.67	18.30	18.11	17.83	17.56	17.28	450
1 400 l	21'34	21.05	20 75	20 40	201/	1900	19.30	11424 .	11000.	10/0	18.41	460
H 470 I	22.00	22 30 1.22	22'07	41 /3	21'45	21'14	20'82	20.21	12020	I LU OU	19.58	470
# 450	24'08	23.75 1.40	23.42 1.40	23.09 1.39	22 70	22'44 1'34	23,43 1,38	23.08 1.30	14443	21 12	20'79 1'25	480
# . i	25.2 1.90	25.17 1.48	1	I.	24'13 1'42	1)	22.44 1.34	22 39 1.38	22.04 1.30	
500	27.02	26.65	26.58	25.92	25.22	25.18	24.81	24.44	24.08	23.41	23'34	500
			1		<u> </u>			L	<u> </u>			

Reduction to the sinus 9.

Reduction auf den Sinus $\frac{\varphi}{2}$.

Réduction au sinus 9/2.

Dist. 1300—1400.

	1800 Diff.	1810 Diff.	1820 Diff.	1830 Diff.	1840 • Diff.	1850 Diff.	1360 Diff.	1870 . Diff.	1390 Diff.	1890 Diff.	1400 Diff.	
0	0.00	0,00	0.00	0.00	0:00	0:00	0.00	0,00	0:00	0.00	0,00	0
10	0.00 %.	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00	0,00 0,00	0,00 0,00	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	10
20	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00	0.00	0.00 0.00	0.00	0.00 0.00	0.00	000 .	0.00 00	0.00	20
30	0.01 0.01	0.01 0,01	0.01	0.01 0.01	0.01 0 01	0.01	0.01 0.01	0.01 0.01	001.	0.01 0.01	0.01	20
40	0'02 0'01	0'02 0'01	0.05	0.05 0.01	0.05	0.05	0.01	0.01 0.00	0.01	0,01	0.01	40
50	0'03	0.03	0.03	0.03	0.03	0'03	0°02 0°04	0.07	0'02 0'08	0'02	0'02	50
60				0.02	0.02		0.00	0.04	004.		0.04	60
70 80	, ,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,	0.10 0.03	0.10 0.03	0.10 0.03	0.10 0.03	, ,,,,	0.00	0.00	0 00	0 00	0.00	70
0	0.10 0.04	0.11 0.04	0.14 0.04	0.14 0.04	0.10	0.10 0.04	0.13 0.04	0.13 0.04	0 09	0.00	0.00	
90	O'14 0'04	0,14 0,09	0,14 0,00		0'14 0'04	0.14 0.02	0,13 0,00		0.13 0.02	0.13 0.02	0 13 0 05	
100	0.50	0.50	0.50	0.10	0°19 0°25 0°06	0°19 0°25 °°65	0.10	0.18	0.18 0.00	0°18 0°24	0.18	100
110	0°27 °°08	027	0.34 0.08	0.34 0.08	0.33 0.08	0.33 0.04	1 0 0/	0'24 °'08	0 24 0.00	0.07	0.30 0.04	110 120
120	0.32 0.09	0.35	0.43 0.00	0'34 0'08 0'42 0'08	033 0.09	0.32 0.09	0.40 0.08	0.40 0.08	0.31 0.08	0.31	0.30 0.08	
140	0'44 0'11	0.22	0.43	0.23 0,11	0'52 0'10	0.25 0.11	1 O'S T	0.20 0.10	0,49 0.10	0,40 0,10	0.48 0.10	140
140	0.13	0.22	0°12	0.23 0.13	ł			1	!	0,49 0,11		
150	0.68	0.67	0.66	0.65	0.4	0.64	0.63	0.62	0.61	0.60	0.20	150
160	0.93		0.80 0.19	, , ~, ., .	0.48	0.12	0.76	0'75	0/3	0.72	0.41	160
170	0 99	0 98	0.00	0 95	0.03		0.01	1 0 09	0 07	טמט	0.82 0.14	170
180	1.38 0.31	1,12 0,51	114	I,15 0,30	1,30 0,30	1.00 0.30	1.50 0.10	1.52 0.10	1.04 0.19	1,03 0,18	1,10 0,30	180
190	0 22	0 22	0,53	I,35 0,33		1,50 0,51	0 21		1.53 0.80	a, 80	0.30	190
200	1.85 0.82	1.28 1.83 0.52	1.26 1.80 0.54	1.24 0.24	1.25 0.23	1'50	1'47	1.45 0.83	1'43 0'29	1'41	1,91 0,23	200
210	1.85 0.38	0.37			° ° 0° 96	- / 0 6	1.71	1.68 0.82	1 05 000	1.63	1.01	210
220	0 0.30	2.10	2'07	2 04	2'01		1.06 0.32	1 1.03	1.00	10/ 20	1 04 0 96	220
230		2.40 0.32	2.36 0.32 2.68 0.32	2'33 0'31	2.30 0.30	2.27	2'23 0'30		2'17 0'08	~	2.10 °.38	230
240	2.42 0.35	2 /2 0.35		2 04 0'34	0'34	0, 0.33	0.33	0°32	2°45 0°38	5.45 0.31		
250	3'11	3.07 0.37	3.03 0.31	2.08	2°94 3°30 °°36	3.50 0.38	2.86	2.81 3.19 0.32	2.44	2.73 0.34	2.69	250
260	3'49	3 44	3 40	3 35	0 0 0 0 20	3.20	3.21	0 - 2036	311 2.22	307 0.36	0°36	
270 280	3.90	3.85 · 43 4.58 · 43	3.80 0.43	.) / + .	3.69 °.42 4.11	3.64 0.41	3.20 0.40	3.24 0.39	3.48	3.43 °.39	3.38 0.38	270 280
290	4.82 0.48	4.75 0.47	4.23 °.46 4.69 °.49	4 17 0 43 4 62 0 45	4.26 0.42	4.05 .44	3'99 ° 43 4'42 ° 47	3.93 °.43 4.36 °.46	4.30 °.42	4'24 0'44	4.14 0.43	290
300	5.33	5°25	E Q			4.06		4.00		4.60		300
310	5.86	E.48 0 33	5.70 0.32	5'10 5'62 0'52	5.03 5.24 °.22 6.00	5.47	4.89 •.50 5.39 •.50	5'21 " 47	4°75 ° 48 5°23 ° 51	E . T E . 4/	4.60 5.07 °.47 5.57 °.50	310
320	6.43 0.61	6.34 0.61	6.50	6.17	6'09 0'55	6.00 23	5.92	E-82	5'74	5'66	5.57 0.53	320
330	7.04	6.95	6.85 0.63	6.76	6.66	6.57 0.60	6.48	6.38	0.20	6.10	0 10 _,	330
340	7.08 0.67	7.58 0.66	7.48 0.66	7 37 0.65	7°27 0°64	7'17 0'63	. 7'07 0'68	0.61	6.86 0.61	0.40 0.60	6.66 0.20	340
350	8.35 0.72	8'24 0'71	8.14 8.83 °.69	8.02 8.21 °.69	7°91 ° 68	7.80 8.47 °.67	7.69 0.66	7.58 0.65	7.47 0.64	7'36 0'63	7.25 0.69	350
360	90/ 200	0 95 1			0.19		0 33 3.60	0 2.3	0.11	1 / 99 - 1 - 1	1 / 0/	1.300
370		9 09 -1-0		0.43			9 04		8.48	005		
380	10.01	10 47	1 JJ - 10.	1014			9// 2:06	903 0.75	949	1 0 45 .	921	1 300
350	TT 0'87	11 29 0.87	11 14 0.85	10 99 0.84	10 04 o 83	o.83	10 53 0.81	10 30 0.80	10 24 0.78	10 00 0 77	9 93 0.76	390
400	12,31 0,01	12'16	11.00 0.88	11.83 0.87	11.67 0.86	11.21	11'34 0'84	11.18 °.83	11'02 0'82	10.82 0.81	10.69 0.80	400
410]	1.7 22	*3 00 -•	120/	12 /0 0.00	14 33		12.18	, 12 01	1104	11100	1 4 4 4 4	410
420	14.17 1.00	13 99	13 00 00-	1.7 04	1343 200	13.25 0.93	12'18 13'06 13'98	12.88 0.30	12'70	12 31 0.88	12 32 200	440
4.50	10 1/	149/ 1000	14.77 1.01	14.28 0.99	14 30 008	14.18 0.32	1.3 90 0.96	13'78 0'95	13.20 0.93	1 2 3 3 3 3 3 3 3 3 3 3	13,10 0.01	430
	16.50 1.08	15.09 1.07	15.78 1.05	15.24	15.36 1.02	12,12 1.01	14'94 1'00	14.73 0.98	14.52 0.97	14.31 0.95	14.10	
450	17.28 1.13	17.06	16.83 1.10	16.61 1.08	16:38	16.19	15'94 1'94	15.71 1.03	15'49 1'01	15.56	15'04 0'98	450
4001	1041	10 1/ 1.16	17 93	1/00 .	1 / 45	1/22		11074.	1070	10.20	10.05	460
4/01	19 30	19 33	1907	10 02,	10.57		18.06	11/01	1/50.		1 4 4 4 4	470 480
490	20.79 1.25 22.04 1.30	20.25 1.24	20.25 1.22	19'99 1'20	10.45	10,42 1,18	10'18 1'16 20'34 1'21	18.01 1.12	18.62 1.13	18.38 1.11	18.11 1.10	490
1	23*34	23'04	22.74	22.44	22'14	21.85	21.22	21.52	20.95	20.62	20.32	500

Reduction auf den Sinus $\frac{\varphi}{2}$.

Réduction au sinus 9.

Dist. 1400—1500.

1												1
	1400 Diff.	1410 Diff.	1420 Diff.	1480 Diff.	1440 Diff.	1450 Diff.	1460 Diff.	1470 Diff.	1480 Diff.	1490 Diff.	1500 Diff.	
		0:00	0100	0'00	0100	otoo	0100		0100		0100	
0	0.00	0.00	0.00 0.00	0.00 °.∞	0.00	0.00 0.00	0.00	0.00 °. °°	0,00	0.00	0.00 °.0	0
20	0,00 0.00	0.00	0.00	0.00 °	0.00 0.00	വ'വറ	0.00	0.00 0.00	0.00 0 00	2122 0 00	0.00 %	10 20
30	~.~. ° ° ° °	0.01	0.01	0.01 6 01	0.01 0 01	0.01 0.01	0.00	0.00	~~~	~~~ ~ ~ ~ ~ ~ ~ ~ ~ ~ ~ ~ ~ ~ ~ ~ ~ ~	0.00 0.01	30
40	0.01 0.00	0.01 0.00	0.01	0.01 0.00	0.01 0.03	0.01 0.00	0.01 0.01	0.01	0.01	0.01	0.01	40
40	0.01	0 01		0.01	0,01	o '0 1	0,01	0.01	0,01	0 01	1	i .
50	0.05	0.05 0.04 °.03	0°02 0°04	0.05	0.05	0.05	0.05	0'02	0.05	0.03 0.03 0.02	0.05	50
бо	0,01 0.03	0.04	0.01	0.04 0.03	0.07	0.01 0.03	0.02 0.03	0.03 0.01	0'03 0'01	0.03	0 0,3	1 00
70		0.00	0.00	0.00		0.00 0.03	0.05	0.08 0.03	0.03	0.02	0.05	1 70
80	0.00	0.00 0.03	0.00	0.00 0.03	0.00 0.03	0.03 0.03	0.08 0.04	0.15	0.08 0.03	0.08 0.03	000	1 00
90	0.13 0.02	0.13 0.02	0.03	0 12	0.05	0'05	0.04	0 12	0 11	0 11	0.11	90
100	0.18	0.18		0.12	0.12	0.12	0.19	o•16	0.19		0'15	
110	0.30 0.02	0'23 0'05	O'17 O'22 °'05	0°17 0°22 °°55	0'17 0'05 0'22 0'06	0.55 °.02	0.51	0.51	0.5	0.120 0.02	0.50	110
120	0.30 0.04	0'30 0'07	0'29 0'07	0.50 0.01		0.28 0.00	· 0.58 6 64	0.32 0.00	0.52	0.56 0.00	0'20 0'06	120
130	0.20 0 00	O'18 I	0.37	0.37 0.8		: 0,30 ° 00°	O'35 8 97	0.32	0,37	0.37	0.33	1130
140	0.48	0,44 0,00	0'29 °'07 0'37 °'10 0'47 °'10	0'29 °'07 0'37 °'09 0'46 °'11	0.46 0.10	0.12 0.00	0.44 0.10	0.11 0.10	0.43	0.43	0.45 0.78	140
,,,		0.48				ŀ	I .	. 0.5.1	. 0.53	0.23	0'=1	1
150 160	0.21 0.13	0.20 6 13	0.57	o 68 ° ''	0.26	0.22	0.24	0.24	0.23	0.52	0.2	
170	0 14		0 - 0 14	0.83 0.14		0.00 0 13	0 0 12	0.12	0,13	0.75	0.21	170
180	1701	1.00	0'0x	0.07	0.00	0.15		0.65	. ^ 1 0'0	o'80 ° 14	0.88	180
190	1,10 0,18	1.18 0.0	1,12 0,14	1.12 0.18	0.090 0.12	1.15	1.10 0.12	1.00 %,14	1.02 0.18	1.02 0.18	1.01 0.12	190
- 1	0.30	0 19				0.0	0.18	0.17				1
200	1,91 0,33	1'37 1'59 0'22	1.22	1.34	1,35	1,20	1,18 0,30	1'46 0'20	1'25 0'19	1.12 0.19	1,51 0,18	200
210	1 01	1.85 0.53	1.79 0.33		1 53	1.23 0,37	1,48 0,33	1.40	7 7 .000	. 0 21	0 21	210
220	1.81 0.39	2.02 0 23	1.79	1 // 0'25	1 75 0.01		0.24	0'24	- 10 - U 23	- ~ 0 0.93		
230	2,10	5.32 °.32	2.35		1 1 99	2'23 0'26	1 44	2.12 0.52	1.89 0.23	1.86	1.84 ° 24 2.08 ° 24	230
240	2 30 0.31		2 32 0'30	2.50 0.30	2.50 0.39	0'29	0.58		2.14 0.52	2.11 0.52	2 00 0.37	240
250	2.69	2.65	2.62	2.20	2.22 0.32	2.83 0.31	2.48 0.31	2°45 2°75 °30	2'42	2.38	2.35 0.29	250
260	3.05 0.33	2.08 0.33	2'94 0'35	2.01	20/ 201	2.83	~ /9 - • • •	1 /0	2'42 0'30	20/		1 200
270	2.28 - 2.	3'34 0'36	3.29	3 25 0.37		3.19 0.39	1 3 14	1 0 ,	3.04	~ 99 0.34	~ 90	2/0
280		3.41 0.40	3.66 °.37 4.06 °.40	3.02	! 35/	3.20 °.36 3.91 °.39	1 34/ 2.39	3.42 0.38	3 30	J JJ - 104	.,	1 -00
290	1.12 0.41	0'43	4.00	4.01	3.06 0.41	3 91	3.82 0.41	3.80 0.38	3.75 0.4,	3.69 0.39	3.64 0.33	290
300	60	4.54	4.70	4.43 0.45	ì	4.32	4.56 0.43	4.50	4.12		4.03	I .
310	5°07 ° 47 '	E 10 7 0 47 1	4'49 0'45 1'94 0'49	4.88 0.48	4.37 °.45 4.82 °.47	1.76 0 44	1.69		4.22 0.41	4'50 0.44	4'41 0'43	
320	5.57	E * E O ~ 77	5.43 0.52	4.88 5.36 .51	5.50 0.20		5.12 0.46	5.08 0.42	5.01	1'94 0'47	4.87 0.46	320
330	6.10 0.22	מיח בי בי	3 95	50/ 201	5.79 0.50	2.72 0 30		5.20	5.48	5'41 0.49	5 33 0 49	330
340	6.66 °.26	6.28 0.29		6.41 0.24	6.35 0.22	6.54 0.25	6.10 0.2	6.04 0.21	5.09 0.23	5.00 °.23	5.85 0.25	
أمدما		7.16		- 3,	(.0.	6.80	4		•	I .		1
350 360	7.25 0.62	7.77 0.01	7.67 0.60	0.08 7.28 0.69	6.89 0.59	7.20°58	0.70 0.28	7.18 0.20	6.52 7.08 0.56	6.43 0.26	6.34 0.55	350 360
370	8.52 0 03 1	7.77 0.64 8.41 0.64	7.67 0.64		/40	7'00 00	6.70 7.28 7.88 6.63 7.88 6.64	7.78 0.60	7.67 0.59	6.99 0.28	7'16	1300
380	O. 3 I	0.10	8.31 °.67 8.98 °.71	8.82	8·10 ° 65	N.V.	8.52 0.64	8.41 0.69	7.67 0.63	7.57 ° · 61 8.18 ° · 65	7.46 °.61 8.07 °.64	380
390	0.03 , ,,		9'69 0'71	0.20	8.75 0.69 9.44 0.73	9.32	8.20 °.48		8·30 ° ·65 8·95 ° ·69	8.83 0.65	8.41 2.99	390
		0 /3		0 /3	7 TT 0*73		7 - 0'70				•	1
400	10.69	10.26	10.43 0.48	10'29 0'78	10.14	10.04	9'90	9'77 ° 73	9.64 0.72	9.20 0.71	9'37 0'70	400
410				110/						10.51	10.07	410
4201	12.10 0.84	** */ ~ * 06 '	12 02 _,,,	110/ 202				11.50 °.82	11'00 0'79	10 90	10.81 0.76	420
440	1319 . :	1303	120/	12/0	12 54 - 96 1	12.70	14 44	12.89 0.89	12'72	44 / 3	11.57 0.82	430
77	U 94	13.03 0.03		13.28 0.91	13.40 0.90	13 23 0.89	13.09 0.88		12.45	12.24 0.85	12.37 0.83	440
450	15.04	14.86	14.67 0.96	14'49 0.95	14.30	14'12 0'93	13'94 0'91	13.75 0.90	13'57 0'89	13'39 0'88	13'20 0'87	450
460	10 02	1303	15.03	15'44	15'24	15'05	14.85	14 05 000	14 40 2.03	14.27	14.07	460
470	* / 🗸)	1004	1003	10 43 1.00	10 22	10.01	15.80	1.17	• 0 09 0 06	15 10	14'97	470
480	18.11	17 00	17.07	17'45	17'23	17'01	10.79	10.57	10.32 1.00	10.13	15'01	480
490	19.51 1.14	18.08 1.13	18.44 1.13	19.21 1.10	18.58 1.00	18.02 1.07	17.81 1.06	17.28 1.05	17.35 1.03	17.11 1.03	10.88 1.01	490
500	20.32	20.10	19.86	19.61	19'37	19.12	18.87	18.63	18.38	18.14	17.89	500
		1	,		701	,	•	, ,	-	r		

Reduction auf den Sinus $\frac{\varphi}{2}$.

Réduction au sinus 9.

Dist. 1500-1600.

	1500	1510	1520	1580	1540	1550	1500	1570	1580	1500	1000	
	Diff.	Diff.	Diff.	Diff.	Diff.	Diff.	Diff,	Diff.	Diff.	1590 Diff.	1600 Diff.	
0	0.00	0,00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0
10	0.00	0,00 0,00	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00	0'00	0.00 0.00	10
20	0,00 0,00	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00	0.00 0.00	0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	20
30 40	0,01 0,01	0.01 0.01	0,01 0,01	0.01 0.01	0.01 0.01	0.01 0.01	0.00	0.01 0.01	00'00	0.00	0.00 0.01	30
	0 01	0.01	0.01	0.01	9 01	0,01	0.01	0 01	0.01	0.01	0.01	40
50 60	0.03	0.03	0'02	0.03	0.03	0.05	0.03	0'02	0.05	0.05	0.05	50
70	0.02	0.02	0.03 0.01	0.02	0.02 0.03	0.03 0.08	0.03 0.03	0.02	0.03	0.03	0.03 0.01	
80	0.08	O'OX 3	0.08 0.03	מיטא י	L D.DS 2 02	0.08 0.03	0,02 0,03	0.02	0.02 0.03	0.02 0.03	0.02	
90	0,04 0,11 0,03	0,11 0,03	0.11 0.03	O'II 0'03	0.11 0.03	0.11 0.03	0.10	0.10	0.10 0.63	0.10	0.10 0.03	80
100	-	•		0115	0.12	0,04	0'04	0 04		0 04	0.04	í
IIO	0°15 0°20 °°05	0'15 0'20 °'05	0°15 0°20 °°05	0,12 0,12	0.12	0.10 0.04	0'14	0.14	0.18 0.04	0.18 0.04	0.18 0.04	100
120	0.26 0.00	0.36 0.00	0°25 ° ° ° ° ° ° ° ° ° ° ° ° ° ° ° ° ° °	0.25	0.522 0.00	0.24 0.02	0.54 0.02	0.54 0.02	0.54	0.53 0.02	0.19	110
130	0.00	0.33 0.01					0.31	0.30	0.20	0.00	0.50 0.02	130
140	0.45 0.00	0.41 0.08	0.41 0.09	0,40 0,08	0.40 0.08	0.39 0.08	0.30 0.08	0.38	0.38 0.08	0.32 0.08	0.32 0.08	140
150	0.21	0.20			,	0.0	0.48		0.46		, 000	1 '
160	0.62 0.11	0.61 0.11	0.61 0.11	0.40	0'49	0.29	0.28	0.47	0.46	0.46	0.42	150 160
170	0.4 0.13	0.2 0 12	0.73	0"11	0.20 0,11		0.00	0.60 0 11	0'07	0.00	0.65 0.10	170
180	0 00	O'87 - 1	0.86 0.14	0.85 0.14	0.84 0.13	0.83 0.13		0.80	. U /U	0.48 6 18	0'77 0 12	180
190	1.04 0.12	1.03 0.19	1.01 0.12	0'17	7 0'16	0.08 0.19	0.00	0.02 0.19	0.03 0.19	0.05 0.19	0,01 0,12	LITOO
200	1.51	1'20	1,18	1.12 0.18	1'15	1'14 1'32 °'18	1'12	1	1.00 0.12	1.08	1.00	200
210	1,40 0,10	1.38 0.18	1.37 0.30	00.30	1,23 °.30	1.32 0.18	1,30 0,18	Q 0°17	1 20	1'25 0'17	1.53 0.12	210
220	1.84 0.53	1.20 0.31	1 3/ 0.00	1.22	1 00 0.00	1.21 0.13	1'49	1 11/17 0 17	1,42 0.31	1,43 0,18	1,71 , 19	220
230 240	2.08 0.34	1.82 ° 23	1'79 0'24	1'77 2'01 °'24	1.75	1.73	1.70	1 1 1 N Y	1.00	1.63	1.01 0.30	1 230
~40	0°27	0°26	2.03 0.36	2 01 0'26	1.08 0.33	1,00 0,52	1.03 0.52	1,01 0,33	1.88 0.34	1.80	1.83 0.54	240
250	2.35 0.89	2,35	2,50 0,50	2.54	2.53	2'21	2,18	2.12 0.36	2.15	2'10	2'07	250
260 270	2.64 0.31	5.01 0.30	2.288 0.30	2.24 0.30	2.81 0.30	2.48 0.39	2.45 0.27	2.41 0.30	O 2B	00 0.38	0.27	
280	3.58 2.33	3°24 ° 33		2.84 °.33 3.12 °.32	2'12	3.09 0.32	3.02 0.31	3.01 0.31	2.66 0.31	2.03	2'59	270
290	3.64 0.39	3.60 0.38	3.29 0.32	3.25 0.32	3'47 0'34	3.43 0.36	3.39 0.34	3.34	3.30 °.33	3.52 0.32	3.51	1 200
300		3.08		3*89	J 37	1	0 33	0 33		533	0 34	1
310	4'03 4'44	4.30	3°93 °°4° 4°33 °°4°	4.28 6.39	3'84 4'23 0'39	3.79 4.18 0.39	3°74 4°12 °38	3.69 4.06 0.31	3.65 0.37	3.60	3.22 0.36	300
320	4.87 0.43	4.82 43	4.75 ° 42 5.30 ° 45	4.40 0.42	4.64	⊢ 4°58 ° 4°	4.52 ° 40	1.46	4'O2 0'39	3.96 0.39	3 91 0.38	310
330	5 33 0.40	5.27 0.48	5.50 0.48	5.14 0.48	5.08 0.44	5.02	4.95 ° 43	4.80 ° 43	4.83 0.45	1.76	4.70 41	330
340	5 02 0.28	5.75 0.52	5.50 °.48	5.62 0.20	5.22 0.49	5.48 0.49	5.41 0.49	5.34 0.48	5.58 0.42	5'20 0'47	2.14 °.49	1 ~
350	6.34 6.80 °.22	6.52	6.19 6.19	6.13	6.04	5'97	5:00	5.82	5.75 0.49	5.67	5.60	250
360	0 09 0.57	6.81 0.24	0.56	6.65 °.53	6.46 0 32	1 444	6.40	6.35 0 20	n'24	6.19	6.08	360
370 380	7'40	7 37	7°29 °59 7°88 °59	0,80	7.11 °.28	1 -0 2.50	6.94	6.85	0 70 0.55	6.68 .32	6.59	370
390	8.07 ° 61 8.71 ° 64	7.08 ° 63	8.50	7.79 °.61 8.40	8.30 0.61	7.60 °.60 8.20 °.60	7.20 °.60	1 T	/ // ~ ~ ***	7.22	1 12	1.300
	1 33	0.65		U 44		0.03	0 10 0.62	8.00 0.91	7.89 0.61	1 /9 0.60	7.69 0.59	390
400	9'37 0'70	9.26	9.12 0.69	9.04 0.68	8.93 0.67	8.83 0.66	8.72 0.65	8.61	8.50 0.63	8.39 0.63	8.58 0.62	400
410 420	10.81 0.4	9.95 0.43	U 04	U / Z	9.60 0.79	7 47 2.60	9.37	9.25	9'13 2'67	9 02 0.66	8.90	410
430	11.24 °.80	11.44	10 30 0.4	10'43 0'71 11'17 0'77	11.03 0.49	10.18	10.02	10.63 0.40	9.80 0.70	9.08	9.33	1420
440	12.37 0.83	12,53 0,83	15.08 0.48	11.04 0.80	11.40 0.80	11.00 0.18	10'77 0'74 11'51 0'78	10.63 0.4	10.23 0.42	10.36	10.53	1 430
	1			0 00				1	l	0 /3	10'94 0'74	***
460	13'20 °.87	13.02 0.86	13.75 0.88	12'74 13'58 0'84	12'59 0'83	13'26 0'82	12.50 0.81	12.14 0.80	11.08 0.79	11.83 0.48	11.68	450
4701	14.97 0.94	14.80	14'03	14.45 0.81	13.42 0.86	14.11	13.10 0.84	12'94	12.77 0.82	12 01	12 43 0.80	400
		15'73	15.55		15.18	1300	14.92	13.77 0.87	13.20 °.89	13.42 0.85	13.5 0.84	470 480
490	19.88	19.99 1.00	16.49 0.99	16.30 0.94	10.11 0.06	15.05	15.72	15.23 0.93	15.34 0.89	12.14 0.81	14.02 0.86	490
500	17:89	17.69	17.48	17.28	17.07	16.84	16.67	16.46	16.59	16.02	15.82	500

Reduction auf den Sinus φ .

Réduction au sinus 9.

Dist. 1600—1700.

	1600 Diff.	1610 Diff.	1620 Diff.	1680 Diff.	1640 Diff.	1650 Diff.	1660 Diff.	1670 Diff.	1680 Diff.	1690 Diff.	1700 Diff.	-
0	0.00	0.00	0,00	0.00	0.00	0.00	0,00	0.00	0.00	0.00	0.00	0
10	0.00 °.∞	0.00 °.∞	0.00 °.∞	0.00 0.00	0,00 0,00	0.00 0.00	0.00 0.00	0,00 0,00	0.00 °.∞	∪.∪∪ _{0,∞}	0,00 ₀,∞	10
20	0.00 ,	0.00 ം ജ	. ^ ^ ~	' ' ' ' ' ' ' ' ' ' ' ' ' ' ' ' ' ' '	0.00 0.00	0.00 0.00	0'00 0'00	0.00 , ,,	0.00 _{0.00}	0.00 0.00	0.00 0.01	20
30	0.00 0.00	0.00 。	0.00 0.00	0.00	0.00	: റൂററ്റ് യ	' 0.00 g os	0.00	ം സ്ഥ	V.W. 9 gg	വ വ സ്ഥ	30
40	O,OI 0,01	0,01	0.01 0.01	0.01 0.01	0,01	0.01 0.01	0,01	0,01	0.01 0.01	0.01	0.01 0.01	40
50	0.02	0'02	0.03	0.03	0:02	0:01	0.03	0.03	0.03	0.03	0.03	50
60	0.03 0,01	0.03 0,01	0.01 0.01	0.03 0.01	0.03 0.01	0.03	0.03	0.03 0,01	0.03 0,01	0,01	0,03 0,01	50 6 0
70	0.05 0.02	0.02 0.03	0.02	1 0.05	0.05	0.02 0.03	0.04 0.01	0.04 0.01			0.07	70
80	0.07 % %	0.07		0.02 0.03	0.07	0'07 0'03	0.06 0.03	0'00	1 0.00	ממימ	V:VV 1	Ó۵
90	0.10 0.03	0.10 0.03	0.10 0.03	0.10 0.03	0.10 0.03	. 010	0.00	0,00	0.00 0.03	0.00 0.03	0.00	90
100	0'14	0'14			0'03	0*03	•	1	!		'	100
110	0.18 0.04	0.18 0.04	0.18 0.04	0.13	0'13	0'17 0'04	0.12	0.13	0.19 0.04	0.19	0.19 0.04	110
120	0.53 0.02	0.53 0.02	0.33 0.02	0.33 0.02	0.33 0.02	0.33 0.02	0.33 0.02	0.12 0.02	0.31 0 03		0.31 0.03	120
130	0.50 0.00	0.50 0.00	0.50 0.00	0.38 0.00	0.38 0.06	0.38 0.00	0.27 0.02	0.27	0.00	2.26 0 0	0.36 0.02	1 700
140	0'37 0'08	O'37 °'08	0'36 0 0	0.30	0.32	0.32 0.08	0.34	0.34 0.08	0.33	0.33	0'32 0 00	140
	0 00	0.09	0 00	1		:	0 00	1	i		1	
150	0.42	0,12	0.24	0.11	0.13	0.43	0.15	0.42	0.41	0.11	0.40	150
100	0.55	0.24 0.10	0.04		0.62	0.62	0.21 0.00	0.20 0.08	0 49	0.49	0.48 0.10	160
170 180	0.65	0'76 0'12	0.22	003	0.07	0.23	0.45		0.27 0.13	0.59 2.11	0.29	170
190	0.77	0'90 0'14	0.75	0.75	0.4	0.86 0.13	O'X 53	O.X 1	0.21	0.40	0.69	180
190	0.12	0.12	0.12	0.12	0.14	0.14	0.14	0.14	0 0 0 0 14	0.13	0.13	190
200	1.00	1.02	1.04	1,03	1.01	1.00	0.99	0.08	0.64	0'95	0.94	200
210	1.53 0.18	1'21 0'16	1.50 0.19	1,10 0,12	1.12 0.18	1.19 0.19	1.14 0.12	1'13 0 15	1'12 0'15	1.10 , 13	1.00 0.19	210
220	1'41	1.39	1.38 0.18	1.30	1 35 0 10	1.33	1,31 0,12	1,30 0,18	1'29 0'17	1.54 0.18	1'25	220
230	101	1.20	1 3/	1.20 0.31	1.24	1 52	1.20 0.10	1.48 0.18	1 44/	1.15	1.43	230
240	1.83 0.84	1.81	1.40 0.53	1,22 0,31	1.42	1.43	1.70 0.30	1.08 0.30	1.67 0.31	1.64 0.31	1.02 0.81	240
250	2.02	5.01	2.05	2.00	1.97	1.02	1.02	1,00	1.88	1.85	1.83	250
260	2.32	2.50 0 53	2.27 0.32	2.24 0.34	2.55	2'10 0 24	2.10 0.54	2'14 0'24	2'II 0'23	2.00		260
270	2.59	2°56 ° 27	2.23	2.20 20	2.48 0.36	2.15	2.42 0.26	2.30	2.36 0.52	2'31 0 25	2'31 0'85	270
280	2.89 0.30	2.85 8.29	2.82 0.29	2.79 0.31	1 2.46 0.38	2.43	2.60 0.27	2.66 6 27	2.62 0 27	2.00	2.57	280
290	3'21 0'34	3.12 0.34	3,14 0,33	3.10 0.33	3.04 0.31	3.03 0.30	2.00 0.30	2.96 0.31	5.03 0.30	2.89 0.30	2.85 0.30	290
300				l <u>.</u>		1		•	J 3.	I		900
310	3.55 3.91 ° 36	3.87 0.36	3.47	3'43 0'35	3'39 0'34	3.35 3.69 °.34	3.65 0.34	3.60 0.33	3.23 3.29 3.30	3,10 0.33	3.12 0.32	300
320	1 20 0 36	4.25 .38	4'20 0'38	4.12 0.31	3.73 0.37	4.05 0.36	4'01 0'36	3.06 0 30	3.01	3.52 0.35 3.87 0.36	3.47	310 320
330	.1'70 ° 41	4.65 ° 4°	1.60 ° 40	1.24 0.39	4 49 39	444	4 39 38	4'34	. 4°28 "	1'22 0 30	2.18 0.36	330
340	5.14 °.49	5°08 ° 43	5'02 ° 48	4.07	4.01	1 4.82 6 41	1.70 6 43		' 4.68 ° 4°	1.62 39	4.56°°°	340
		0.40	0 45		0 44	0.44	1 43	. 0 42	. 0-42	0 41	, ,,	0.
350	5.60	5.24 °.48	5.47	5'41	5'35 0.46	5.20	5'22	5.16 °.44	5'10	5.03 0.44	4'97 0'43	350
360	000		5 94	5.88 0.47	5.81 0.48	3/4	50/	3 00	3 3+ 3.6	3 4/ 0·46	5'40 0'45	3 60
370 380	7.12 0.23	6.52 0.52 7.04 0.56	6.44 6.25	6.88	6.80 6.21			6.07 0.20	6.49	3 93 ₀₋₄₈	5.85 °.48	370
390	7.60 0 37		7.52 0 30	7:12 0:55	. 0 00	7.26 0.23	0 05	6.24 °.25 7.00 °.25	7'00 0'51	6.41	1 033	300
390	0 59	7 00 o 59	0.28	7.43 0.57	7.34 0.57	0.26	7.14 0.29	° °55	0.24	0 92 0.53	6.83 0.53	390
400	8.28	8.19	8.10	8.00 °.91	7'91	7.82	7'73 0'58	7.64	7.24 8.11 0.24	7.45 0.57	7'36	400
410	0 90	0 00	0.70		0 02 -	8.41 0.23	, 03. 5.6.			8.02	7.92	410
420	1 9 5 5 1	9.45	9 34 0.66	9.24	9.13 0.65	9.03 0.64	8.02	0.02	8.71 0.60	0.01	8.20 0.60	420
430	1023	10.15		9 09	10.46 0.68		9.22 0.69	9'44 0'65	9.33 0.64	0.51	9.10 °.6°	430
440	0.74	0'73	0.72	10.28 0.48		0.70	10.51 0.49	1009 0.69	9.97 0.68	9.85 0.64	9.73 0.63	440 :
450	11.68	11.22 0.11	11,15	11,30	11,11 0.14	11'04 0'73	10.01	10.78	10.65	10.52	10.30	450
460		0		12.02 0.12	11'91 0'74	11.77 0.73	11.63 0.75		11.36 0 11	11.55	11.08	460
1 4/VI	1 -0 -0 -0 1	13.11 0.83	12.06	12 02		12.53	12.38	12.53 0.4	12'00 '	11,02 0,13	11 80 ° 72	470
. 400 .	14 09	13.03	13 77 0.85	13.05	134/ 2.02	13.32 0.83	13'16	13.00 0.81	12.85 0 70	12 /0	12.22 0.42	480
i 4 9 0	14 95 0 90	14.46 0.89	14.65	14.46 0.84	14.30 0.86	14.14 0.82	13.02 0.84	13.81 0.83	13.62 0.80	13.48 0.81	13.32 0.80	490
500	15.85	15.68	15.20	•	15.19		14.81	14.64	14'47		1	500
ا س	-5 -5	- 5 00	· J J U	15.33	13 10	14.99	14 01	1+0+	≃ਜ਼ਜ਼ਾ/	14.50	14.15	500
<u> </u>	<u>i</u>											

Reduction auf den Sinus $\frac{\varphi}{2}$.

Réduction au sinus $\frac{\varphi}{2}$.

Dist. 1700—1800.

	1700 Diff.	1710 Diff.	1720 Diff.	1780 Diff.	1740 Diff.	1750 Diff.	1760 Diff.	1770 Diff.	1780 Diff.	1790 Diff.	1800 Diff.	
0	0.00	0,00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0,00	
10	0.00 %	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	0,00 0,00	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00 0,∞	0.00 0.00	1
20	0.00 g m	0.00 0.00	0.00 0.00	റഹരം	0.00 0 00	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00 ° %	0.00 ° ∞	0.00 0.00	1
	0.00 °.∞	0.00 %.	0,00 0,00	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	0.000	0.00 0.00	0.00 0.00	l
30	0.01 0.01	0.01 0.01	0.01 0.01	0.01 0.01	0,01 0,01	0.01 0.01	0,01 0,01	0,01 0,01	0.01 0.01	0.01 0.01	0.01 0.01	ı
40	0.01	0.01	0.01	0 01	0.01	0.01	0 00	0.00	001 0.00	0,00	0.00	1
50	0.05	0.05	0'02	0.05	0'02	0.05	0.01 0.05 °.01	0'01 0'02 °'01	0.01 0.05	0'01 0'02 °'01	0.01	l
60	0.03 0.01	0.03	0.03 0.01	0.03 0.01	0.03 0.01	0.03 0.01	0.02	0.05	0 02	0.04 0.03	0.02	
70	0.04	0.04 0.03	0.04	0.04 0.01	0.04 0.01	0.04 0.01	0.04 0.03	0'04 0'08	0.04 0.03	0.04	0.04	
80	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00				0.08 0.03	0.00	1
90	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.08 0.03	0.08 0.03	0.08 0.03	0.09	0.08 0.03	
00	0'12	0'12	0'12	0'12	0.15	0.15	0,11	0,11	0,11	0.11	0,11	1
10	0.19 0.04	0.10 0.04	0.19 0.04	0.19 0.04	0'16 0'04	0.19 0.04	0.12 0.04	0.12 0.04	0.15	014	0.17	1
20	0.51 0.02	0.51	0.50 0.04	0.50 0.04	0.50 0.04	0.50 0.04	0'19 0'04	0.10	1 0.10	0 10	0.18 0.04	1 1
30	0.50 0.02	0'26 0'05	0.5	0.5	0.25 0.02	0.22 0.02	0.24	0.24 0.02	0'24 0'06	0.23	0.53 0.00	1 1
40	0.35 0.08	0.32 0.08	0.31 0.08	0.31 0.08	0.31 0.00	0.31 0.00	0.30 0.04	0.30 0.00	0.30 0.04	0.50	0.50 0.04	
50	0.40	0.40	0.39	0.39	0.38	0.38	0.37	0.34	0.37	0.36	0.36	1
60	0.48 0.08	0.48 0.08	0.47 0.00	0.42 0.00	0.46	0.46	0.45	0'45	0.44 0.09	0'44 0 0	0.43	
70	O.E X		0.5	~~~ 6 0 09	0.tV	0.22	0.24 0.00	0.54 0.09	0.53	0.23 0.00	0'52	
8o	0.00	0.68	~.60 ° II	~ · · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	0.66	ייי ממיט	0.65	0.64	0.63	0.63 0 10	0.62 0.10	1
90	0.81 0.13	0.80 °.13	0.46 0.11	0.48 0.11	0.44 0.13	0.44 0.13	0.40 0.13	0.42	0.4	0.43	0.45	
200	0.04		0100	0.01	0.00	0.89	0.88	0.87	0.86	0.05	0.84	L
210	1'09 0'15	0.03	1.07 0.12	1.02	1'04 0'14	1'03 0'14	1'02 0'14	T*OT 0 14	I '00 ° 14	0.08 0.13	0.64 0.13	1
20	1.52 0.19	1'24 0'16	I'22 °'15	1'21 0'16	I.50 0,16	1.10 0.19	1.14 0.12	1.19 0.12	1,12 0,12	1,13	1'12 0'15	
130	1.43 0.18	1'42 0'18	1.40 0.18	1.30 0.18	1.37 0.14	1.36 0.11	1.34 0.12	1.33 0.14	1.31 2.10	1.30 0.11	1.58 0.19	
40	1.62 0.19	1,01 0,10	1,20 0,10	1.24 0.18	I'55 " '°	1'54 "	1'52	1.21	1.49 0.18	1.47 0.19	1.45 0.14	1
	1.83	1.81	1.80	0 20	0 20	0 20	0 20	0 19	1.68	1.66	0 19	
?50 ?60	2.00 °.33	2.04 0.23	2,05 0,33	1.77	1'75	1'74	1'72	1,40	1.80 0.31	1.87 0,31	1.64 0.30	
	2'31 0'25		2.26 0.34	1'99 0'25	2'21 0'24		5.10 o.53	0.43	0 93	2'09 0'22	0,38	
?70 280	2.24	2.50 0.30	2.20 0.36	2.24 0.25	2'46 0'25	5.10 0.52	0.4. 0.25	2.14	2'11		2'00 0'24	
90	2.85 0.88	2.22 0.32 2.85 0.32		2'49 0'27		2.44	2.67 0.38	2.64	2.35 0.26	2.28 0.22	2.30 0.22	
ا ۳۰	2 0 0.30	o*30	2.40 0.39	2 /0 0.29	2.73 0.29	2 / 1 o'28	0.38	2 04 0.28	2 01 0.38	1 2,	2.22 0.32	
)	3.12	3.15	3.08	3.02	3.05	2,00 0.30	2.02 0.30	2,05	2.89	2.85	2.85	3
310	3'47	3.44	3.40	3.36	333	329	3'25 0'32	3.51	3.18 0.31	3'14 0'31	3,10	
320	3.02	3.78 0.36	3°74 °35	3.40 0.32	3.00	3.62 0.33	3.57	3.2.3	3.49 0.34	3.45	3'41	1 :
330	4'18	4'14 0'38	4.09	4.05 0.37	4'00 ° 34	3.96 0.34	3.92	3.87 3.36	3.83 0.35	3.78 0.33	3.74 0.34	1 3
40	4.26 0.41	4.2 0.40	4.46	4.42 0.39	4.37 0.39	4.32 0.39	4.28 0.38	4'23 0'38	4.18 0.32	4.13 0.32	4.08 0.34	
50	4'97	4.03	4.87	4.81	4.76	4.4.	4.66	4.61	4.55 0.39	4.20	4'45 0.38	
60		5'34	5°20 ° 7°	5.23	5'17	E.13 4.	5.06	i 5'00 ° 3"		4.80 33	4.83	
70	5.85	5.79 0.45	F * P 2 T T T	50/	5'61 ³¹	E.EE . 43	1 51/18 42	5'42	5.36	5'20 " 41	5.54 0.43	
38o	U.3.3	0 20	6'20 "	014.	6.07 °.4°	6.00	5.03 0 43	5.87	F-80 44	5.74	5.67 0.43	
390	6.83 0.50	6.46 0.29	6.69 0.49	6.05 0.21	6.22 0.21	6.48 0.20	6.40 0.47	6.33 0.49	6.50 0.40	6.10 0.42	6.15 0.42	
100	7:26	7'29 0'55	****	7'13 0'54	7.06	6:08	6:00	6.82	6.75 0.21	6.67	i .	1
10	7.02	7.84 0.57	7.75 34	7.67 0.54	7.59 0.23	7'51	7.42	7.34	7.26 0.21	7.17 0.29	6.59 0.50	
20	^ 0.30	8.41 0.60	8.33	0 2 3 .	O 14	8.06 0.33	7.97 0.55	7.34 0.54	7.79 0.53		7.09 0.52	
130	0.10	901	8.01 0.63	8.82 0.61	8.72 0.61	8.63 0.60	8.53	8.44 0.58	8'34 ° 58	8.25	7.61 0.54 8.15 0.57	7
40	9.73 0.66	9.63 0.62	9.23 °.62	9.43 0.64	6.33 °.93	9.53 0.69	9.12 0.63		8.05 0.91	8.83 0.28	8.72 0.60	
اجما			10,18		0.06	0.86	0.75	, 0.02			!	1
50 60	11.08 0.69	10.02	10.18	10.04 0.64	9.96	9.86	7/3 0.65	9.64 10.28 .67	9.23 0.64	9'43 0'52	9.32 0.62	Ľ
	T1'80 0'78	10.02 0.21	11.20 0.40	10 /4 0.00		10.21 0.68	11.07 0.64	10'05	1017	1003 0.65	9'94 0'64	1
170 180	11'80 0'75	11.68 0.4	11.20 0.43	11'44 0'72	11.31 0.43	1 1 1 9 0 21	11.07 0.40	10.02 0.69	10.83	10.40	10'58 0'67	12
190	13.35 0.42	12'42 0'76 13'18 0'80	12°29 °73 13°05 °78	12.191 0.48	12.03 0.74	12.64 0.4		11.04 0.45	11.21 0.41	12.00 0.41	11'25 0'70	
							1		0 /4	i		1
i00	14'12	13*98	1.3*83	13.69	13.24	13.40	13.52	13.11	12.96	12.82	12.67	1

Reduction auf den Sinus $\frac{\varphi}{2}$.

Réduction au sinus $\frac{\varphi}{2}$.

Dist. 1800—1900.

	1800 Diff.	1810 Diff.	1829 Diff.	1880 Diff.	1840 Diff.	1850 Diff.	1860 Diff.	1870 · Diff.	1880 Diff.	1890 Diff.	1900 Diff.	
0	0.00	0.00	0:00	0:00	6:00	0:00						
10	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00	0.00 0.00	0
20	0.00	0.00	0.00 0 000	0.00 0.00	. ^.^^	0.00	0.00	0.00 000	0.00 0.00	1. 0.00 ° 00	0.00 0.00	10 20
30	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00	0.00 0.00		0.00	2000	0.00	0.00	0.00	0.00 0.00	20
40	0.01	0.01	0.01 0.01	0.01 0.01	0,01	0.01 0.01	0'01	0.01 0.01	0.01 0.01	0.01	0,01 0,01	40
!	1	0 00	0 00	5.50			-	0.00	0.00	0,00	0.00	'
50 60	0.05	0.05 0.01	0.05 0.01	0.01	0.01	0.01	0,01	0.01	0'01	0.01	0.01 0.05 0.01	50
70	0.04 0.03	0.04 0.03	0.01 0.03	0.04	0.07	0.07	0.03	0.00 0 01	0.03	0.03	0.03	60
80	0'06	0'00	0.00	0.00 0.03	0.02	0.00	0.02	0.02	0.02	0.03 0.03	0.02	70 80
90	0.08	0.08 0.03	0.08	⊢ ດ•ດ8 ິຜິ	0.08 0.03	. 0.08 ° °°	0.04 0.03	0.04 0.03	0.02 0.03	0.02	0.07	I OO I
B 1	1	0 03		0 03			° ° ° ° 3	1	l	0.63	0.03	1
100	0.11	0,11	0.11	0.11	0.17 0.03	0.11	0.13	0,10	0.10	0.10	0.10	100
110	0.18	0.14 0.03	0.18 0.04 0.14 0.04	0.14 0.03	0 03	0.03	0 0.04	0.13 0.04	0.13	013	0.13 0.03	110
130	0.53 0.02	0.53	0.53 0.02	0.00	0'17	0.12 0.02	O'17 O'22 o'05	0.22 0.02	0.12 0.02	017	0.12 0.04	120
140	0°23 °°05 0°26 0°27	0.50	0.58	0.28 0.06	0.58 0.00	0.28 0.06	0.52	0.52 0.02	0.52	0.50	0.50 0.02	130
1		0 07	0.07	,	0.00	0.06			, 52	0.00	0'06	140
150	0.36	0.36	0°35 °°07	0°35 0°42	0.31	0.34	0.31	0.40 0.01	0,33	0.35	0.35	150
160	0.43	0.43	T 0.00	o*o8	0.00	0.41	O 41 0 08	0.40	0.40	0.39		160
170 180	0.62	0.21	0.21	0.20	0.20 0.00	0.49	0.49	0.48 0.08	0.47	0.47	0.46	170
190	0.45	0.21 0.10	0.41	0.70 0.10	0.20	0.69	0.28	0.67	0.26	0.26	0.22	180
8) I	0 12	0.13	0 11	0 12	0 09 0.12	0.11		00,0,11	0.00	0.00	0.62	190
200	0.84	0.83	0.85	0.85	0.81	0.80	0.40	0.48	0.48	0.44	0.76	200
210	9/ 0°15 '	0 90	0.05	0 95	0.01	0.93	0 92 0.13	0.01 0.13	0.00	0.89	o 88 ° 12	210
220		1 11	1.10	1 09 0.15	1'08 0'15	107	1.02	1.01 0.13	1.03 0.12	1 02	1.01 0.14	220
230	1.58 0.12	1 27	1.25 0.17	1,51	1.53 0.16	1.38 0.18	1,30 0,18	1.19	1.18	1.19	1.12 0.14	230
240	1.45 0.19	1,41	1,45	1.41	1,30 0.18	1 30 0.18	1.30 0.18	1.35 0.12	1,33 0,12	1.32 0.12	1,30 0,12	240
250	1.64	1.62	1.61	1.29	1.22 0.30	1.26	1.24 0.19	1.2	1.20	1.49	1.47 °.18	250
260	1.84 0.30	1.82 0.30	1.81 0,30	1.28 0.19	1 //	1.42 0.10	1 /3	7.7, 0.19	1.69	1.67	1.65 0.18	260
270	0.84	2.04	2.05	2.00	1.08		1,03 0,53	1.01 0.30	1.89 0.30	1.87 0.30	1.85 0.31	270
280	2'30	2.20	2.25	2'23	2.30	2.18 0.53	2 10 0.34	2'13 0'22	2.11	2.09	2.00	280
290	2.22	2.23 0.36	2,20 0.36	2.47 0.26	2.42 0.30	2,45 0,36	2'40 0'25	2'37 0'25	2.34 0.25	2.35 0.54	2,50 0.34	290
300	2.82	2.70	2.46	2 738	2.21	2.68	2.65	2 62	2.20	2.26	2.23	300
310	3.10 0.31	3.07	3.01 0.30	3,01	2.08 0.29	2.02		2.89 0.27	2.86 0.27	2.82	2.23	310
320	341 0.33	3.38 0.31	3.34 0.32	3.31	3.27 0.32	3.54 0.31	3.51	3.12 0.30	3.11 0.30	3.10 0,38	3.02	320
330	3'74	3.70	3.00	3.03	3.59 0.33	3 55	3.21	3 4/ 0.32	3.44	3.40	3.36	330
340	4.08	4.01 0.34	4.00 0.36	3.97 °-32	3.92 0.35	3.88 6.33	3.83 0.35	3.7935	3.75 0.34	3.45	3.67 0.33	340
350	4.45 0.38	4.11	4.36	4 3 ² 0.37	4'27 0'37	7.53	7.18	4.17		1	1.00	350
360	4 03	4.50	4.24	4.69	4.64 0.39	4.23 °.36 4.29 °.39	4.23 °.39	4'14 4'50 0'36	4.09 4.45	4°05 4°40	4.35 0.37	350
370	3 44	5'19	5'14	5.08 0.42	5.03	4.08	4.93	4.88 ° 3°	4.00 93/	1 4.77	4.72 0.38	370
380	5 0/ 0.45	5.01	5.50	5.20	5 44 0.44	5.39	333	5.50 °.42	5.21 6.39	5.16	2,10 0,41	380
390	6.15	6.06 0.42	6.00 0.46	5.94 0.46	5.8845	5.82 0.45	5.75 °.42	5.69 0.42	5.63 0.44	5.22 0.44	5.21 0.43	390
400	6.29 0.20	6.23 0.49	6.46 6.05					6.14	6.02	6.01	5.04	
410	/ U U .	7.02	6.95 0.21	6.40	6.33	6.27 6.24 7.23	6.50 6.66	6.14 6.60 °.46	6.07 6.20 0.48	6.01 6.46 6.03	5°94 6°38 °°44	410
420	7'01 . '	7.53	7.46 0.51	7.38 0.50	7.21 0.30	7.23 0.52	7*15 0 49	0 0°48	7.00 0.20	6.93	6.85 0.47	420
430	·	00/	7.99	701	7.83	1/3	7.66	7.28	7.50	7'43 0'50	7'34	420
440	8.45 0.60	8.63 0.60	8.55 0.58	8.46 0.58	8.38 0.57	8.29 0.57	8.20 0.24	8.12 0.24	8.03 0.55	7.95 0.54	7.86 0.52	440
450	I					8.86	8:26	8.67			0 33	1
460	9.32 0.62 9.91 0.64	9°23 °61	9.13 0.61	9.04 0.60	8.95 0.59	8.86 0.59	8.76 °.59	8.67 0.25 0.28	8.58 0.57	8'49 0'56	8.39 0.56	450 460
470	10 50	9.84 °.64 10.48 °.66	9'74 ° 63 10'37 ° 66	9.64 °.63 10.52 °.62	9.24 0.62	9.45 0.61	9.35 ° 60 9.95 ° 63	0.85 0.60	9.15 °.29 9.4 °.65	9 05	8.95 °.58 9.53 °.61	1 400
40U	11 25	1114	11'03	10 02		10 /0 .,,	10 50	10,44 0.62	10.30	9.64 0.61	10 14	400
490	11.02 0.48	11.83 0.45	11.41 0.41	11.60 0.70	11,48 0.69	11.36 0.69	11.24 0.68	11.15	11.01 0.00	10.89 0.64	10.44	490
500	12.67	12.55	12,15	12*30	12.12	12.05	11.03	11.80	11.67	11.22	11.42	500
				<u> </u>	<u> </u>	·				- 55		

Reduction auf den Sinus φ .

Réduction au sinus 9.

Dist. 1900—2000.

340 3.67 0.33 3.64 0.32 3.60 0.33 3.57 0.32 3.53 0.32 3.53 0.33 3.74 0.33 3.39 0.31 3.36 0.30 3.32 0.30 3.60 3.60 3.60 3.60 3.60 3.60 3.60		1900 Diff.	1910 Diff.	1920 Diff.	1930 Diff.	1940 Diff.	1950 Diff.	1960 Diff.	1970 Diff.	1980 Diff.	1990 Diff.	2000 Diff.	
100 000 ° 0000 °	0	o. co	0.00	0.00	0'00	0.00	0.00	0.00	0.00	0,00	0.00	0.00	
20 000 0 000 0 000 0 000 0 000 0 000 0 000 0	- 1	0.00 °.	0.00 °.00	0.00 0.00	0,000 0,000 ,	0.00 0.00	0.00 0.00	0,00 0,00	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00 0.∞	1
30 000 000 000 000 000 000 000 000 000		വ'നെ ം ം	റ ററ	0.00 0.00	0.00	0.00 °.∞	0.00 0.00	~·~ 0 ~ 1	0.00 0 00	റ ററ	0.00	ംഹം ം അ	2
40 001 0.0 001		0.00	0.00 g m	0.00	~·~		0.00 0.00	0,00	0.00	വ'വറ്റ്	0.00	~~~ ~ ~ ~ ~ ~ ~ ~ ~ ~ ~ ~ ~ ~ ~ ~ ~ ~ ~	3
56	1	0.01 o.o1	0,01 0,01	0.01	0.01 0,01	0,01 0,01	0.01 0.01	0.01 0.01	0,01 0,01	0,01 0,01	0.01 o.o1	0.01 0.01	4
70 003 ° 01	7	0.00	∘•∞,	0,00	0.00	0.00	0.00	0,00	0,00	0.00	0,00	0.00	7
70 003 ° 01	50	0.01	0.01	0.01	0.01	0.01	10'0	0.01	0.01	0.01	0.01	0.01	5
70 003 ° 01		0.02	0.03 0.01	0,05 0,01	0.05 0.01	0.05 0.01	0.05 0.01	0.05	0.05	0.05 0.01	0.05 0.01	0'02 0'01	Ğ
00 070 070 070 070 070 070 070 070 070		0.03 0.01	0.03	0.03 0.01	0.03 0.01	0.03 0.01	0.03 0.01	0.03 0.01	0.03 0.01	0.03 0.01	0.03 0,01	0.03 0.01	7
00 0 10 0 10 0 10 0 10 0 10 0 10 0 10		0.02 0.03	0.02 0.03	0.02	0.02	0.05		0.07 0.01	0.01	0.07 0.01	0.01 0.01	0.07 o.or	8
00 010 010 010 010 010 010 010 010 010		0.02 0.08	0.02 0.03	0.02 0.08	0.02 0.03	0.02 0.03	0.02 0.03	0.00 0.03	0.00 0.02	0.00 0.03	O'Oh V	0.00 0.03	9
00 010 010 010 010 010 010 010 010 010	اعوا	0.03	0.03	0.03	0.02	0.03	0.03	0.03	0.03	0,03	0,03	0.00	9
220 017 "" on "17" " on "1	00	0.10	0.10	0.10		0.00	0.00	0.00	0.00	0.08	0°08	0.08	10
120 017 "*** 017 "*** 017 "*** 017 "*** 017 "*** 017 0*** 016 0*** 016 0*** 016 0*** 016 0*** 016 0*** 016 0*** 016 0*** 016 0*** 017 0** 017 0*** 017 0*		O.13 0,03		0,13 0,03	0.15 0.03	0.15 0.03	0,13 0,03	0,15 0,03	0.15 0.03	0.03	0.03	0.11 0.03	II
130			0.12 0.04	0.12 0.04	0.16 0 04	0.16 0.04	0.16 0.04	0 04	0.16 0.04	0,12 0,04	0.12 0.04	0.12 0.04	12
150 0 0 0 0 0 0 0 0 0		0.01	0.31	0.04	0.30 0.04	0.30 0.04	0.30 0.04	0.30 0.04	0.30 0.04	0.10 0.04	0.10 0.04	0.10 0.04	
150 0 0 0 0 0 0 0 0 0		0.30 0.02	0.36 0.02	0.36 0.02	0.32 0.02	0.32 0.02	0.32 0.02	0.32 0.02	0.32 0.02	0.31 0.02	0.37 0.02	0.37 0.02	13
50 0 32 0 0 32 0 0 32 0 0 38 0 0 0 38 0 0 0 37 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0	44	0 20 0 06	0.00	0.02	0 25 0.06	o*•6 }	0 25 0.06	0 2 3 o · o5 !	0.02	0 2+ 0.05	0.02	0 2 + 0·05	14
70 016 0°7 0 016 0°8 0°9 075 0	امی	0.33	0.33	0,31	0.11	0,31					0'20	0.50	15
70 016 0°7 0 016 0°8 0°9 075 0				0.38 0.04	0 0/	0.37 0.06	0.37 0.02	0.32 0.04	0.36 0.00	0.36 %.00	0.32 0.06	0.32 0.00	16
80 075 0°10 0°15 0°10 0°15 0°10 0°15 0°10 0°15 0°10 0°15 0°10 0°15 0°10 0°15 0°10 0°15 0°10 0°15 0°10 0°15 0°10 0°15 0°10 0°15 0°15			0.16 0.04	0.15 0.04	0.12 0.04	0.37	0.37 0.07		0.13 0.04	0.43 0.01	00 0.07	0.07	
90 055 010 076 011 075 010 075 011 075 011 075 011 075 010 075 011 075		0.40 0.00	0.40	0 +2 0.09	0 43 0.00	0 44	O 44		0,43 0.0)	0'57 0'08	_ T_ 0°00	, ,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,	17
000 076 o'11 075 o'13 075 o'11 075 o'13 078 o'13 078 o'13 078 o'13 078 o'14 078 o'13 078 o'14 078 o'15 078 o'13 078 o'14 0'15 0'15 1'14 0'15 1'15 0'15 0		0.55 %.10	0.55	0.54		0.53			0.52	0.51 0.03	0.51	0.50 0.00	18
000 0.76 0.12 0.75 0.13 0.	90	0.02	0.01	0.01	0.03	0.03	0.05	0.01	0.10	0.00	0.00	0.29 0.10	19
170 113 1 100 01	nn l	0.76	0:75	0.25		0.23	0.23	0.73	0.21			0.60	20
170 170	- 1	0.88 0.15	0,73 0.13	0.86 0.11	0.95	0,/3 0,11	0,73 0.11	0.83 0.11	0.83 0.11	0,87 0,11	0,60 0,10	0.20 0.10	
30 115 018 1114 018 1120 018 1		0.00	0'12	0.00	. ^ 4 13	0.04	0'12	0.03	0.07	0,01	0.00 3,13	0 /9 0.12	21
173 o 15		1 01		0.00	0.08	0.97		0 95 0012	0.04	0.03	0.02	9, 9,13	22
140 1 30 0 17 1 129 0 17 1 120 0 16 1 127 0 16 1 125 0 16 1 124 0 18 1 139 0 17 138 0 17 138 0 17 138 0 17 138 0 17 138 0 17 138 0 17 138 0 17 138 0 17 138 0 17 138 0 17 138 0 17 138 0 18 139 0 17 138 0 17 138 0 18 139 0 17 138 0 17 138 0 18 139 0 17 138 0 17 138 0 18 139 0 17 138 0 17 138 0 18 139 0 17 138 0 17 138 0 18 139 0 17 138 0 17 138 0 18 139 0 17 138		1 15 0 15	1111	113 0.15	0'15		1 10		0.15	0'14		T	23
1.45 1.45	:40	1.30	0'17	1.58	1.54 0.16	1,52	1.21	1,53 0,16	0,10		1,10	ו אזיו	24
185 o'30 18 o'	250	1.72	1.76	1,11	1.43	1'41		1,30	1.38	1.36		1'33	25
170 1 185 0 187 1 183 0 1 183 0 1 183 0 1 183 0 1 183 0 1 183 0 1 183 0 1 193 0 1 193 0 1 193 0 1 193 0 1 183 0 1 183 0 1 183 0 1 183 0 1 183 0 1 183 0 1 183 0 1 183 0 1 183 0 1 183 0 1 183 0 1 1 183 0 1 1 183 0 1 1 183 0 1 1 183 0 1 1 183 0 1 1 183 0 1 1 183 0 1 1 183 0 1 1 183 0 1 1 183 0 1 1 183 0 1 1 183 0 1 1 183 0 1 1 183 0 1 1 183 0 1 1 183 0 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1			т.67 о. 18		1.01 0.18	0 18	1.28 0.18	1.26 0.14	1.22 0.14	1.23 0.12	1.21	1'50 0'17	26
206 2'06 0'33 2'27 0'34 2'27 0'34 2'22 0'33 2'20 0'34 2'20 0'34 2'20 0'34 2'16 0'33 2'14 0'33 2'14 0'33 2'14 0'33 2'16 0'33 2'07 0'38 2'07 0'38 2'27 0'34 2'25 0'34 2'20 0'34 2'16 0'33 2'16 0'33 2'14 0'33 2'14 0'33 2'16 0'34 2'16 0'34 2'	270	1.85 0.30	1.83 0.19	1.81 0.18	1.80 0,10	1.78 0.19		1.47	1.73	1.21	1.00	1.67 0.17	27
2 2 2 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0		2.00 0.31	2.01	5,05			1.00 0.30	1.01	1.03 0.30	1,00	1.88 0.10	1.86 0.19	28
2°53 o *a6 2°51 o *a6 2°49 o *a5 2°49			2.54 0.53	2.52 0.33	2.22 0.33	3:30	2118	2.16 0 22	2.17	5,11 0,31	5,00 0,31	2.02	29
370 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0	_		o 24					0,83					
370 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0		2.53	2.21	2.49 0.52		2.14	2'41	2.39	2.37	2.34	2.35	2.59 0.54	30
330 3'36 o'31 3'33 o'31 3'30 o'30 3'50 o'30 3'57 o'32 3'53 o'32 3'50 o'33 3'54 o'31 3'39 o'31 3'36 o'38 3'		2 79 . 28	~ // 2:07	2/40.97	2.41		2'00	204		2.28	2.20	2.23	31
330 330 331 333 631 330 632 350 633 35			304	3.01	2.08		2.03	2 90 0.37	2.87	2 04 0.36	2.81	2.48	32
350 400 -335 3'96 -335 4'27 -336 4'23 -335 4'10 -335 4'1		3.30	333 202	3'30	3'27 .		321		.) ~~	.,	¹ 3°08	3.04	33
350 4:00 0:35 4:31 0:35 4:27 0:36 4:23 0:35 4:40 0:35 4:40 0:35 4:40 0:36 4:31 0:36 4:31 0:36 4:31 0:36 4:31 0:35 4:56 0:37 4:50 0:38 5:10 0:41 5:50 0:40 5:35 0:40 5:35 0:41 5:40 0:43 5:35 0:40 5:30 0:41 5:40 0:43 5:40 0:44 5:40 0:36 4:40 0:36 4:40 0:36 4:40 0:36 4:40 0:38 5:40 0:38 5:40 0:39 5:40 0:40 6:30 0:40 6:	340	3.67	3.64 0.32	3.00	3.57 0.32	3.53 0.32	3.20	3.46	3.43	3.39	3.36	3.32 0.30	34
4 3 5 6 3 7 4 5 6 6 6 6 6 6 6 6 6 6 6 6 6 6 6 6 6 6) ב ה				2.80	2.00	2.8.					2.62	
4 3 5 6 3 7 4 5 6 6 6 6 6 6 6 6 6 6 6 6 6 6 6 6 6 6	20	4 00 0'35	3 90 0.35	3 93 0.34	3 09 0.34	3 05 0.34	3 01 0'33	3 // 0.33	3 /4 0.32	3 /0 0.31	2,00 0,35	3.03 0.31	3
380 5:10 o'41 5:00 o'40 6:00 o'40 o'40 6:00 o'40 0'40 o'40 o'40 o'40 o'40 o'40 o'		435 _{0°37}	4 31 0.36	4 4 /		4 19	7 14 0135	4 10 2.25	400	401	5 90 0.33	3.03 . 1	30
390 5 5 1 0 0 1 1 5 5 1 0 0 1 2 5 1 0 0 1	570	4 / 2 0.38	4 07	4 03	4 30	4 54	4 49 0 37	4 40	4.10	4 356	4 31 0.35	4 20 0.35	37
\$\begin{align*} \begin{align*} \begin{align*} \begin{align*} \begin{align*} \begin{align*} \begin{align*} \begin{align*} \begin* \begin{align*} \begin{align*} \begin{align*} \begin{align*} \begin{align*} \begin* \begin* \begin{align*} \begin* \be		5'10 0'41	5.05	5.00 0.40	4 93	1 T Y	+ 00 0.39	401 0.38	4 / 0.38	4 / 1 2 2 2 2	4 00 0.38	4 01	3
5.94 0.44 5.88 0.44 5.83 0.43 5.77 0.43 5.71 0.43 6.08 0.44 6.03 0.44 5.83 0.43 6.09 0.45 6.09 0	990	551 0.43	5 40 0.42	5.40 0.43	5 35 0 42	5 30 0.41	5 25 p.41	5.19 0.41	514 0.40	5.09 0.39	5.04 0.39	4'98 0'39	39
20 6·85 · 47 6·79 · 49 6·72 · 48 6·66 · 47 6·59 · 47 700 · 49 728 · 51 7·20 · 48 713 · 52 7·64 · 52 7·56 · 51 7·56 · 51 7·56 · 51 7·56 · 52 8·89 · 53 8·87 · 55 8·88 8·87 · 55 8·88 8·87 · 55 8·88 8·87 · 55 8·88 8·87 · 55 8·88 8·87 · 55 8·88 8·87 · 55 8·88 8·87 · 55 8·88 8·87 · 55 8·88 8·87 · 55 8·88 8·87 · 55 8·88 8·87 · 55 8·88 8·87 · 55 8·88 8·88	600		5.88	5.83	5.77	1	5.66	5.60			ì		4
120 6·85 6·47 6·79 6·47 6·72 6·48 6·66 6·59 6·47 6·53 6·47 6·46 6·34 6·45 6·34 6·45 6·34 6·47 6·48 6·48 6·48 6·48 6·48 6·48 6·48 6·48		0.30 .	6.32 0.44	6.26 0.43			6.08 6.48	6.03		5'00	5.84 0.41	5.28 0.41	4
130 7:34 0.52 7:28 0.51 7:20 0.51 7:13 0.51 7:06 0.50 7:49 7:34 0.52 7:64 0.52 7:64 0.52 7:41 0.50 0.51 7:34 0.52 7:41 0.50 7:34 0.52 7:41 0.50 7:34 0.52 7:41 0.50 7:34 0.52 7:41 0.50 7:34 0.52 7:41 0.50 7:34 0.52 7:41 0.50 7:41 0.50 7:41 0.50 7:41 0.50 7:41 0.50 7:41 0.50 7:41 0.50 7:41 0.50 7:41 0.50 7:41 0.50 7:49 0.51 7:41 0.50 7:49 0.51 7:41 0.50 7:		6.85 ° 47	- 0		6.66 0.46	6'50 0'45		6.47 0.44	6.40	6'31 0'44	0.54 0.43	6.31	4:
7.36 0.53 7.79 0.53 7.71 0.52 7.56 0.51 7.56 0.56 0.56 0.56 0.56 0.56 0.56 0.56 0		7.3/1 0.49	7.28 0.49			7:06 0.47		77/ -1.6	6.86 0.46		6.72 0.45	6.65 0.44	17
450 8:39 0.56 8:32 0.55 8:23 0.55 8:70 0.54 8:70 0.54 8:70 0.55 8:		7.86	7.70 0.21	7.71 0.21	/ * .) - •	7.56 0.50	700	7'17 0'48	0.48	7:26 0.47	0 /2 3.47	7'11 0'46	4
150 8:39 0:56 8:32 0:55 8:23 0:55 8:78 0:55 8:78 0:55 8:78 0:55 8:78 0:55 8:78 0:55 8:78 0:55 9:26 0:55 9:80 0:77 0:65 0:77 0:65 0:65 0:65 0:77 0:65 0:65 0:77 0:65 0:77 0:65 0:77 0:65 0:77 0:65 0:77 0:65 0:77 0:65 0:77 0:65 0:77 0:65 0:77 0:78 0	, T	, oo o. 23	/ /9 o·53	/ / 1 0.23	7 04 0.52		7 49 0.21	/ 41 0.20	/ 34 0.50	1 20 0.49	1 19 0:49	/ * * o * 48	44
170 9:53 o·61 9:44 o·60 9:35 o·62 9:85 o·61 10:46 o·64	ļ 50		8.32	8.23	8.19	8.07	8.00	7.01	7.84	7.75	7.68	7'59	4
470 9:53 0.61 9:44 0.60 9:95 0.61 9:26 0.59 9:76 0.60 9:60 0.60 9:57 8:90 0.57 9:37 0.58 9:80 0.61 9:95 0.	160	8.05 0.56	8.87 0.55	8.78 0.55		8.61 0.24	8.53 0.53	8.44 0.23			I DIU .	010 .	140
480 10.14 °.63 10.64 °.64 0.64 0.64 10.36 °.64 10.30 °.69 0.69 0.69 0.69 0.69 0.69 0.69 0.69 0		0.23 0.28	0 0 0 57	0.32	0.26 0.26	1 004	0.08 0.22	8.00	8'00 0'54	8.81 ° 54		8.63 0.23	4
490 10.42 ° .63 10.64 ° .63 10.24 ° .64 10.24 ° .64 10.39 ° .64 10.39 ° .69 10.59 ° .69 10.19 ° .69 10.10 ° .69 10.09 ° .69 10	480	10,11	9 44	300 0.60	0.85 0.20	9 17 0.29	0.66 0.28	0 99 0.57	0 90 0 57	00.56		0 0.1	4
10 // 0.65 10 0/ 0.64 10 3/ 0.64 10 30 0.63 10 20 0.63 10 10 0.62 10 00 0.61 9 9 0.60 9 // 0.60		10.77	10.62 0.63	9 93 6.62		9 /0 0.60	10.36 0.60	9 30 0.60) 9 0/ A*ER	9 20 20.00	9 20 20 20	1
	770	· // o·65	100/ 0.64	10 3/ 0.64	0.64	10 30 0.63	0.63	10 10 0.62	10.00 6.61	9 93 0.61	9 00 0.60	9/3 0.60	49
	600		11.31	11'21	11,10	10,00	10.80	10.48	10.67	10.26	10'46	10.32	50

Reduction auf den Sinus $\frac{\varphi}{2}$.

Réduction au sinus 9.

Dist. 2000 — 2200.

	2000 Diff.	2020 Diff.	2040 Diff.	2000 Diff.	2080 Diff.	2100 Diff.	2120 Diff.	2140 Diff.	216 0 Diff.	2180 Diff.	2200 Diff.	
o	0.00	0.00	0.00	0,00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0
10	0.00 °.∞	0.00	0,00 0,00	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00 %	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	10
20	0.00 0.00	0.00 , ,,	0.00 0.00	0.00 ു ജ	0.00 , 20	A.OO	0.00 0 00	2,22	0.00	0.00 0.00	0.00 , , ,	20
30	0.00 0.00	0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00 %	0.00 °.∞ 0.00 °.∞	0.00	30
40	0.01 °.00	0.01 0.00	0.01 0.01	0.01	0.01 0.00	0.01	0.00 %	0.00	0.00	0.00 0 0	o.oo ೄ જ	40
		0.01	0.01	0'01	0.01	0.01	0.01	0.01	0.01	0.01	0.01	50
50 60	0.05	0'02 0'01	0.05	0.05 0.01	0'02 0'01	0.05 0,01	0.05 0.01	0'02 0'01	0.05	0'02 0'01	0.05 0.01	60
70	0.03	0.03 0.01	0.03 0.01	0.03 0.01	0.03	0.03	0.03 0.01	0,03 0,01	0.03 0.01	0.03 0.01	0.03 0.01	70
80	0.01 0.01	0.07 。。	0.01 0.01	0.07 ° "	0.04 , 91	0.04			0.01	0.04 0.01	0.07	80
90	0.00 0.03	0.00 ೄ	0.00 0.03	0.00	ാ∙റ6് ് ്	o.00 ° %	0.02	0.02	0.02	0.02 0.01	0'05	90
1	0.03	0,03	0 02	0'02	0.03		0 02	0.08	0.03	0.03	0 02	l
100	0.08	0.08	0.08	0.08	0.08	0.08	0.07	0.02	0.00	0.00 0.03	0.04	100
110	0.11	011	011	0.11	0.11	0.11			0.00	0.15 0.03	0.09	110
120	0.12	0 15	0.18 0.04	0.14	0 14	014	013	0.13	0.13	0.19 0.04	0.12	120
130	0.10	0.10	0.19	0.18 0.02	010	0.18 0.04	01/ 0.01	0.01	0.04	0.50 0.04	0.10 0.04	130
140	0.5	0.5	0.5	0.5	O'22	0°22	O'21 0'05	0.51	0.51	0.02	0,50 0.04	140
150	0°29 0°35	0°29 0°3.1	0.28	0.58	0'27	0°27 0°32 °°05	0.26	0.26	0.30 0.02	0.22	0°24 0°20	150
160	0.32	0.34 0.02	0.31 0.00	U. 3 3 0 02	0.33 0.06	0.32	0.31 0.02	0.05	0.30 0.02	0.30 0.02	0.50	160
170	0.42	0.41	0.10	0,40		0.00	0.37	0.36	0.36	0.35 0.02	O. 37	170
180	0.20	0'40	O. 18 0 00	0.17	0.46	0.10	0.77	0.43 0.08	0.43	0.15 0 04	0.11	180
190	0.29 0.10	0.28	0.22	0.26 0.00	0.22 0.00	0.24 0.00	0.2	0.21 0.00	0.20 0.00	0.19 0.08	0.48 0.08	190
	0.0	•			0 09					0.57		1
200	0.69	0.48	0.66	0.62	0.64	0.63	0.01	0.60	0.29	0.66 0.09	0.26	200
210	- / 7 0'12	0.80 0.11	0.88 0.13	0.42	77 0.11	0.72	0.21	0.80	0.48	0.77	0.62	210
220	0.01	0.89	1.00 0.13	0.80	0.82	0.83	0.03	0.01	0.89	0.88 9 11	0.42	230
230	1.04	1'16 0'14	1'14 0'14	0'99 0'13	0.04	0.02 0.13	1.02 0.13	1,03	1.01	0.00 0,11	0.02	240
240	1 10 0 15	0.12	0.14	0.14	0'14	0.14	1.02 0.14	1.03 0.14	0-14	0 13	· .,	
250	1'33 0'17	1.31	1.58	1.56	1'24 0'16	1'22	1'19	1.17 0.12	1,12	1'12	1,10	250
260	1 50	1'47 ° 16	1,44 0,16	1'42 0'17	1 40	1.37	1,34 0,19	1 14	• • • • • • • • • • • • • • • • • • • •	1.72 0.12		,
270	1.67	1.67	1.61 0,14	1.20 0.18	1.26 0.18	1.23 0.14	1.20	1.47	1'44 0'16	* 4	* 39	~,~
280	1.80	1.83	1.80 0,18	1.77	1.4 0.19		1.07	1 0+ 2.10		1 30	1.24 0.12	200
290	2.04	2.03	2,00 0,31	1.06 0.31	1.03	1.89 0.10	1.82 0.30	1.85 0.10	1.48 0.18	1.75 0.18	1.21 0.18	290
300		2*25		2*17		1.00		3.01		1.03	1.80	300
	2'29 0'24	2.10 0.34	2°21 2°44 2°3	2'17 0'23	2,13 0,33	2.00	2.52	2.01	1,04 5,18 0,31	2'13 0'20	1,80 0.30	310
310 320	2°53 0°25 2°78 0°26	2'73 0'24	2.68 0.34	2.64 0.84	2.32 0.34	2.24 0.53	2.49	3,44	2'40 0'22	2.32 0.38	2'00 0'21	320
330	3.04	2'00 0'26	2.04 0.36	2.64 0.35	2.29 0.24 2.83 0.36	2.24	2.73	2.68	2.62 0.32	2.57	2152	330
340	2.33	3.50 2, ,	3.51 0,54	3.12 0.58	3.00 0.38	3.01 0.50	2.08 . 23	2.03 0.32	2.86 ° 24	2.81 0.34	2.42 0.53	340
ا من	0 30	0.39	9.29	J - J o - 28		J 0 T 0 27	0 27		2 ° 26	0 25	- / J o 25	04-
350	3.62 0.31	3.55 0.31	3.20	3'43 0'30	3.37 0.29	3.31 0.29	3°25 0°28	3,10 0.18	3.12	3.06	3.00 0.26	350
360	3 93	3.86	კ.80 ე.ა	3/3 0.21	3 00	3.00		3 47	2°20 i	3.33 0.38	3.50	360
370 380	4 20	4 19	*** 2 ~ 3~	401.	3 9/ 2.32	3 90	.5 0.5	3.70	300	3.01 0.30	3.54	370
	401 2.24	4 JJ 0'37	4.45 ° 33 1	4 50 0.35	4 30 0.24	422	T -T	407 0.39	U 77 a	4.55 0.31	3 03	1 300
390	4.08 .39	4.90 0.38	4.81 0.38	4.73 0.36	4.64 0.36	4.26 0.32	4.47 0.33	4'39 0.34	4,30 °.33	4.22	4.13 0.35	390
400		E . 28					1.82			1.24		1
410	5'37 ° 41	E • 68 T	5'19 5'59 0'40	5.09 0.39	5'00 0'38 5'38 0'41	4'91 0'38	5'10 " 3'	1'73 0'36 5'00	4.63	1.80 0 33 1	4.45 ° 34	410
420	5.78 0.43	9,10 0,43	6:00 0'41	5'48 0'41 5'89 0'42	5.41	5.58 °.39	5.19 °.38 5.27 °.40	5.09 0.38 5.47 0.39	5.30 0.34	5°26 ° 37	4.79 0.36 5.15 0.37	420
430	6.65 0.46	6'10 0'42 6'54 0'45		0.31	0.20	6.00 0.41		5'80	4.99 °.37 5.36 °.39 5.75 °.40	5.62 37	5.2 0.39	430
440	7.11 0.48	6.99 0.42	6.87 0.45	6.75 0.46	6.63 0.43	6.21 0.43	6.39 0.44	6.54 0.41	6.12	6.03 0.40	5.01	440
!						•••	- 44 - 4-0	0.42		0'41	- 4-	l
450	7.59 0.51	7.46 0.50	7.82 0.49	7.21 0.48	7.08 0.47	6.95	6.83 7.28 °.45	6.69 0.45	6.243 2.000	6.44 °.43	6.31	450
460	9.10	7.96 0.52	7.82	7.09	7.55 2.50	1 42 0.18		/ *+ ^*.*		007	0.73	460
470	0 03	8.48 °.52	· 34	8.19	8'05	7'90	7.75	7'01	/ 40 0.48	/ 32	/ 1/	14/0
480	9 10 0.57	9'03 0.56	0 07	0 /2	0.50	0.41	O = .)	0 10	194	/ /9	703	400
490	9.75 0.60	9.59 0.59	9.12 0.58	9.26 0.57	9.09 0.56	8.93 0.55	8.77 0.24	o 00 _{o*53}	8.41 0.52	8.27 0.21	8.11 0.20	490
500		10.18	10,00	9*83	9.65		9.31	9'13	8•96	8.78	19.8	500
~~~	-0 33	.0.10	.000	9 0	9 2	7 4"	9 U -	9.0	- 9 -	- , -	J J .	555

Reduction auf den Sinus $\frac{\varphi}{2}$.

Réduction au sinus 9.

Dist. 2200 — 2400.

	2200 Diff.	2220 Diff.	2240 Diff.	2260 Diff.	2280 Diff.	2800 Diff.	2820 Diff.	2840 Diff.	2860 Diff.	2890 Diff.	2400 Diff.	L
	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0,00	0.00	0.00	0,00	0.00	0,00	
0	0,00 0,00	0.00 0.00	0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00 %.∞	0.00 0.00	0.00 ,	0.00 0.00	0.00 %.	0.00 ,,,,	Ι.
10	0.00		0.00 0.00	0.00 %	0.00 0.00	0.00 0.00						
20	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00	000	000	0.00	0.00 0.00	
30	0 00		0.00	000	0.00	0.00	000				0.00	;
40	0.00 0.01	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00 0.01	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00 %.00	0.00 %.00	۱ ٔ
50	0,01	0.01	0.01	0.01	0.01	0,01	0.01	0,01	0.01 0.01	0.01	0,01	
60	0 02	0.02	0.02	0.02	0 02	0 02	0.01	0.01		0.01	0.01	١ '
70	0.03	0.03	003	0.03	001	001	002	002	0.02	0.02	0.02	۱ ۱
8o	0.04	0.04			0.01	0.04	0.03	0.03 0.01	0.03	0.03	0.03	
90	0.02	0.02 0.01	0.02	0.02	0.02 0.03	0.02 0.01	0.04 0.03	0.04 0.01	0.04 0.01	0.04 0.03	0.01	'
00	0.00 0.00	0.07	0.00 0.03	0.07	0.00	0.04	0:06	0.06		0:06	2126	1 4/
10	0.00	0.00	0.00	0.00	0.09 0.03	0.00	0.08 0.03	0.08 0.03	oʻ08 °°°°	0.08 0.08	0.08 6.0	1
20	0.15 0.03	0.15	0'12 0'03	O, I I	0.11 0.03	0.11	0.11 0.03	0.11	0.10	0.10 0.08	0.10 0.00	I:
30	0.10 0.04	0.19 0.04	0.16 0.03	0.14	0.14 0.03	0.11 0.03	0'14 0'03	0,14 0,03	0.13 0.03	0.13 0.03	0'03	1 _
	0.50 0.04	0.50 0.04	0.10 0.04	0.12	0.18 0.04	0.18 0.04	0.18 0.04	0'14 °'03 0'17 °'03	0.12 0.04	0.19 0.03	0.10 0.03	ī
40	0,04	0.04	0,19 0,04	0.19 0.04	0.04	0.04	0.10	017 0.04	0.14	0.04		
50	0.50 0.02	0.50 0.02	0.58 0.02	0.58 0.02	0'22 0'27 °'05	0.55	0.55	0.50 0.02	0'21 0'25 °'04	0.50	0.50	1
60	7 7 2000		0.08			027	0.26		0 0.00	0.52	0.51	1
70	0.31	0 34	0.33	0.33	0.32	0.33	0.31	0.31		0.30		
80	0.41	7 0.07	0.39	0 0 0 07	0.39	0.38 0.00	0.37	0.36	0.32	033 3.46		
90	0.48 0.08	0.47 0.08	0.46 0.08	0.46	0.12 0.01	0.44 0.08	0'43	0.42	0.42 0.07	0.41	0'40 0'06	I
00	0.26	0.22	0.24 0.00	0.23 0.00	0.25	0.2	0.21	0.20	0.49	0.48	0.12	2
10	0.65 0 09	0.64		0.65	0.61		0.20 0.08	oʻ58 ° °°	~ J/	0.20 0		
20	0.72	0.24 0.11	0.73	0.21	0.70°.09		0.68	0.67	O O.)	0.64 0.08	0.63 0.08	2
30	o.86 , ,		0.43	0.82	0.80	0.40	, o 10	o o o	0.12	0.64		2
40	0.64 0.13	0.00 0.13	0.01 0.13	0.03 0.13	0.01 0 11	0.00 0.13	0.88 0.10	0.84	0.85 0.10	0.84 0.11	0.85 0 10	2
	0,13	0.13	0.13	0.12	0 13	0,13				0'11	0 11	ı
50	1.10	1.08	1.02 0.13	1.02 0.13	1.03 0.13	I'O2	1,00	0.08	0.08 0.13	1.00 °.11	0.03 0.11	2
60		0.12	~**.	0.14	0.14		0.13			1.00	0,13	ı ~
70	• .79	1.34	1.34 0.12	1.32	1.30	1.59	1'25	1.23	1'21	1.18 0.14	0.14	
80	1.21 0.12	1.25	1'49	1'47	1'44	142	1.40	1 37	1'35	1.32	1.30	2
90	1.41 0.18	1.08 0.18	1.00 0.11	1.63 0.12	1.60 0.12	1.28 0.16	1.22 0.19	1.25 0.16	1,49 0,19	1-47	1'44 0'15	2
00	1.89 0.30	1.86	1.83 0.19	1.80	1.42 0.19	1.4 0.19	1.41	1.68	1.65 0.11	1.62 1.40	1.29 0.11	
10	2'00 0'21			1,00 0,50		1.03	1.80 , 18	1.89 °.18	1.82	1.42 0.18		
20	2.30	5,50 82	2,53	2.19	20.2 2 2 29 1		2'08 0 19	2'01 °'20	2.00 % 1.0	1.07	1,03 0,13	l š
30	2.23	2.18			2.30	5.35 0 50	2.28 0 20	2.57	2'20 "20	2.16		3
40	2.42 0.53	2.41 0.53	2.66	2.62 0.33	2.28 0.33	5.23 0.83	5.40 °.33	2'24 ° 20 2'44 ° 22	2,40 0,53	5.36 °.31	5,31 °.21	3
50			3:00	2.86	2.81 0.22	2.76	2.41	2.66	2.62			3
60	3°00 0°26	2°95 °°26 3°21 °°37	2.16 2.20	3,11	3.00 °.22	3,01	2.4 2.02	2'00 0 24	2.85 0.33	2.80 0.33	2.252 2.42 2.42 2.43	3
	3 20 0.08	3 21 0 27	3'12 0'27	J * * ~ * ~ 6	7 0 0.36	3.50 0.82	- 90	2,12 0,52		~ 00 -•	2,08 0,53	13
70 80	3'54 0'29	3.48 0.29	3.43 0.28	33/ n.w	J J 2 2 2 2 2	3.26 0.27	3.46 0.36	3.12 0.39	3 09	3.04 0.52	2.08 0.23	3
	3.83 0.30	3.77 0.30	3/1	3.65	3.29 0.38	3.81 0.38	3 40 0.28	341 0.37	3 34 0.27	3 29	3°22 °° 26 3°48 °° 28	Jo
90	413 0.32	40/0.32	4 00 0,31	3 94 0.31	3 07 0.30	3 01 0.30	3°20 °26 3°46 °28 3°74 °30	3.41 °.27 3.68 °.29	J 01 0.29	3 00 0.38		3
00	4'45 0.34	4'39 0'33	4.31 0.33	4.52 0.38	1'17 o'32	4.11 0.31	4'04 0'30	3.97 0.30	3.00 0.89	3.83 0.29	3.76 0.28	4
10	4/9 0.36	1 1/2 0.35	4 04 0.25	4.5/	4 49	4 42 0.33	1 444 .	4 4 / 2.21	414	4 4 4 4 .	4 04 0.30	19
20	5 15 o 37	5.07 0.36	4 99 2126	4 OI .	403 0.34	4.42 0.33 4.75 0.34	4 00	4 50 0.32	4 50	4 42 2.22	4 34	14
130	3 3 2 2 20	5 43 0000	5.35 5.37	J ~ ~ ~ ~ ~ ~ ~ ~ ~ ~ ~ ~ ~ ~ ~ ~ ~ ~ ~	3 1/ 2026	3 09 2.36	J 00 2.35	4'01 .	402	4/4	4 05 2.32	14
140	5'91 0'40	5.82 0.40	5'35 °37 5'72 °39	5.63 0.39	5°53 °38	- 5'+5 0'37	5.32 °·32	5.56 0.36	5.10 °.39	5.04 0.32	4.97 ° 32	4
150	6'31	6.22	6.11	6.05	5'91	5.82 0.39	5.45 0.38	5.62	5.2	5'42 0'37	5.32	1
ιĞο	6.73	6.63 0.43	6.2 0.43	6.82	6.31 0.41	6.51	010.	6.00 °.38	5.89 0.39	1 3 /4	5.68 0.37	4
470	7.17 0.46	7.06	6.95 0.43	6.83	6.72 0.43	6.62 0.41	6.20 0.40		6.5839	6.17 0.40	6.02 0.39	4
480	7.63 0.46	9007	7.40	7.27 0.46	7.15 0.43	7.01 0.43	6.02	6.80 0.41	6.68	6.57 0.40	6.41	4
190	7.63 0.48 8.11 0.20	7.98 0.49	7.40 0.46 7.86 0.48	7.73 0.48	7.15 °.45 7.60 °.47	7.48 °.44 2.48 °.49	6.02 0.44 7.36 0.45	7.23 0.44	7.10 0.44	6.24 0.41 6.08 0.45	6.41 0.41 6.82 0.41	14
i00	8.61		0 40	8.51	8.07	i e		1				
W	0.01	8.47	8•34	0 21	0 07	7.94	7.81	7.67	7.54	7.40	7.27	5

Reduction auf den Sinus 9.

Réduction au sinus $\frac{\varphi}{2}$.

Dist. 2400—2600.

	2400 Diff.	2420	2440	2460	2480	2500	2520	2540	2560	2580	2600	
	Diff.	Diff.	Diff.	Diff.	Diff.	Diff.	Diff.	Diff.	Diff.	Diff.	Diff.	
0	0,00	0.00	0.00	0.00	0.00	0,00	0,00	0.00	0.00	0.00	0.00	lo
10	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00 %.	0.00 0.00	0.00 %.	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	10
20	0'00 0 00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00 0.00	0'00°°°	0.00 0.00	0.00	~.~~ ₀ <u>~</u>	0.00 0.00	20
30	0.00	0.00	2.22	~·~~ ~ ~ ~	2.22	0.00 0.00	~~~~~~~~	0.00 0.00 1	~~~ ° ~ ~	0.00	0.00	30
40	0.00 0.00	0.00 %.00	0,00 %.∞	0.00 %.00	0.00 %.00	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00 %.00	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	40
50	0.01	0.01	10.0	0,01	0.01	0.01	10.0	0.01	10.0	0.01	0.01	50
бо	0.01 0.00	0.01 0.00	0.01	0.01	0.01 0.00	0.01 0.00	0.01 0.00	0.01 0.00	0.01 0.00	0.01 0.00	0.01 0.00	60
70	0.05 0.01	0.05 0.01	0.03	0.05	0.05	0.03 0.01	0.03 0 01	0.03 0 01	0.03 0 01	0.03 0 01	0.05	70
80	0.03 0.01	0.03 0.01	0.03	0.03	0.03 0.01	0.03 0.01	0.03 0 01	0.03	0.03	0.03	0.03 20.1	l 80
90	0.04 0.01	0.04 0.03	0.04	0.04 0.03	0.04 0.03	0.04 0.01	0.04 0.01	0.04 0.01	0.04 0.01	0.04 0.01	0.04 0.01	90
100	0.00	0:06	0.06	2126	0.06	0.06		0.05				100
110	0.08 °,08	0.08 0.03	0.08 0.03	0,00	0.08 0.03	വൗറ്റ് രാവ	0.02	0 02 1	0.02	0.02	0.02	110
120	0.10 0.00	0.10	0.10	0.10	0.10	0.10 0.03	0.00	ו מימח ו		0.00	0.00 0.03	120
130	O'I 2 0'03	0.13 0.03	0.13	0.15	0.15 0.08	0.13 0 03	0,15 0,03	0.12	O, I, o, os	OII	0.11	130
140	0.10 0.03	0.16 0.3	0.10 0.03	0,12 0,04	0.12 0.04	0.12 0.03	0,12 0,03	O.12 °.03	0'14 0'04	0,14 0,03	0.14 0.03	140
	0.04	0.04	0'03	0.04	0.64			1			0*03	-
150	0.50	0°20 0°24	0'19 0'23 °'04	0'19 0'23	0.19	0,10	0.18	0.18	0.18	O'17 O'21 o'04	0'17 0'21 0'04	150
160	0 24			0	U _ i	0.53 0.04	0.5	0'22 0'04	0'22 0'04	0'21	0.04	
170	0 29 0.00		0 20 1	0.20	0 05		0.27	0.26 0.04	0.50	0.5	0.522 0.02	170
180	U.)+	0.06	0.44	0.33	0.38	0.38 0.02	0.32 0.02	0.31 0.02	0.36 0.09	0.30	0.30	180
190	0.40	°.06	0.39 0.04	0.06		0.39	0.37 0.02	0.37 0.06		0.30	0.32 0.02	190
200	0.47 0.08	0.46	0.46	0.72	0'45 0'52	0.44	0°43 0°50	0.43 0.49 °.00	0°42 0°40	. 0'42	0'41	200
210	0.55	~ UT	0'53 0 07	0.20 0.08	0.200.04	0°44 0°51 °°07	0.20	0.49 0.06	0'49 0'07	0.48 0 00	0'41 0'47 0'54	210
220	0.03	0.65	0.01		0.20	0.50	0.40 000	0.00	0.49 0.04 0.26 0.04	0.22	0.2 0.08	220
230	0 /2 0:10	0.41	0.40 0.10	0.60	0.68	0.07	0.00	0.65	0.64 0.08	0.63 0.08	0.65	230
240	0.85 0.11	0.81	0.80	0.48	0.44	0.46 0.00	0.42 0.10	0.4 0.00	0.45	0'71 0'09	0.40 0.00	240
250	0.03 °.11	0.05	0,00	0.89	0.82	0.86	0.85	0.83		0.80	0.40	250
260	1'04 0'12	1.03	1,01 °.11 0,00	1,00 °,11	0.84	0.02 0.11	0.02 0.11	0.04 0.11	0.85	0.01	0.89	260
270	1.19 0.14	115 .	1,13 0,13	1,11	1,10	י די אטיז	1.00 0.11	1.02 0,11	1.03	1.05	1.00 0.11	270
280	1'30	1.78 0.14	1.56 0 13	1 11 0 13 1 24 0 14	1'22	7.21 0 13	1.18 0.13	1.14 0.18		1,13	1,11	280
290	1.44 0.12	1'42 0'15	1,40 0,14	1.38 0.14	1,39 0,14	1.34 0.13	1,31 0,14		1,54 0,14	1,52 0,13	1.53 0.13	290
300	1.20 0.12	1.24 0.16				11.18				1.38	1.36	300
310		1.43 0.14	1.20	1.25 0.16	1.20 0.16	1.63 0.12	1,42	1.43 °.12	1'41 1'55 0'14	1,23 0,12	1.36	310
320	1.03 0.10	1.00 0.10	1.87 0 17	1.82 0.18	1.85 0 10	1.70	1'76 0'16	1.43 0.12	1.21	1.23 0.12	1.62 0.16	320
330	2'I 2 0'19	2.00 0.10	2.02	2'03 °.18	1,00	7.06 0.17	1.03 0.18		1.87 0 10	1.84		
340	2,31 0,31	2.58 0.31	5.54 0.31	5,5 I 0,18	2.14 0.30	2'14 " 1	2,11	2.07 0.19	2.04 0.18	2,00 0,19	1.02 0.18	340
1	1	Į.	0.31	0 20	0.30		0-19	0 19	, 0,18	0 19		
350	2.25 0.33	2.49 0.32	2.45	2'4I 2'62 0'22	2,24 0,31	2.34	2,30 0,30	2.50	2'22 0'20	2,18 °,18	2,12 °,13	350
360	2 75	2.41				2.22 0.31		1240.1	2.12 0.31	2.38 0.30	~ J4 _•	1 300
370	2.08	2.04	2.00	2 0 0 0 23	2 00 0.03	2.76 0.81		2.67 0.31	2.03	2.58	2.54 . 1	1370
380	3 22	3 10 000	3. 38 o. 52	3 00 0.25	303	2.00 0.83		209 0.24	205	2 00 0.01	2/5	380
390	3.48 0.28	3.43 0.27	3'38 0'27	3°33 ° a6	3.58 0.39	3,53 0,84	3.18 0.52	3 1 3 0·25	3.08 0.34	3.03 0.24	5.08 0.33	390
400	3°76 °-88	3.70 0.28	3.65 0.27	3.59 0.27	3.54 0.26	3'49	3'43 0'96	3'38 0.25	3'32 0'25	3'27 0'24	3'21 0'24	400
410	4.04 0.30	3.08	3.05	3.90	3'80	0 20	.1 00	3.03	3 57 2 27	351 200	3 40 0°26	410
420	4'34	4'28	4'21	4'15	400 .	3 75 4 03 ° 28	3 90 0.00	3'90 1	3.04 0.22	3// 0.08	3.21	420
430	4.05	4.28	4'52	4 45	4 3 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2	4.32 °.30 4.62 °.30	4 2 3 0.30	7.18 0.30	4'11 0'02	4.05	3'98	430
440	4.97 °-32	4.90 0.34	4.84 0.33	4.46 0.33	4.69 0.32	4.62 0.38	4'54 o'32	4'47 0'31	4,40 0.30	4.33 0.30	4.50 0.33	440
450	5'32 0'36	5'24 0'36	5.17 0.32	5.09	5.01 0.34		4.8633	4'78 0'33	4'70 0'32	4.63 0.31	4.22 0.31	450
460	5.08	5.60 0.37	5 52	5 43 0 36	5'35 0'35	4'94 5'27 °'33	5.10 0.34	2,11 0,33	5.05 0.38	4'94 0'33	4.00	460
470	0.02	5.97 0.38	500	5.79	5.70 0.37	5.60 °35	5.53 0.34	5'44 0'35	5'35 0'35	5'27 0'34	2.18 °.33	470
480	0'44	0.35	6.25	6.16 0.39	0.07	F • A Q O 30	5'80 .	5'79 1	5'70 !	5.01	5'51!	480
490	6.85 0.42	6.75 0.48	6.62	6.22 0.41	6.45	0.30	6.50 0.34	6.16 0.38	6.06 0.34	5.96 0.37	5.86 0.36	490
500	ľ		_		i						- •-	
	7.27	7.17	7.06	6.96	6.85	6.42	6.64	6.54	6.43	6.33	6.55	500

Reduction auf den Sinus $\frac{\varphi}{2}$.

Réduction au sinus $\frac{\varphi}{2}$.

Dist. 2600-2800.

	2000 Diff.	2620 Diff.	2640 Diff.	2660 Diff.	2680 Diff.	2700 Diff.	2720 Diff.	2740 Diff.	2760 Diff.	2780 Diff.	2800 Diff.	
	otoo	0,00	0.00	0'00	0:00	2100	0:00	0100	0.00	0.00	0:00	Γ
0	0.00	0.00 °.∞	0.00 °.∞ 0.00	0.00 0.00	0.00 °.∞ 0.00	0.00 0.00	0.00	0,00 0,00	0,00 0,00	0.00	0.00	١
10	000	0.00 %.∞	0.00 %.∞	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	0,00 %	0.00 0.00	0.00 %.	ı
20	0 00	0.00 %.00	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	1
30	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	ı
40	0.00	0.00	0,00	0.00	0.00	0,00	0.00	0,00 %.00	0,00 %.∞	0.00	0.00	
50	0.01	0.01	0.01	0.01	0.01	0.01	0.01	10.0	0.01	0.01	0.01	ı
60	0.01 0.00	0.01 0.00	0,01 0,00	0.01 0.00	0.01 0.00	0,01 0,00	0.01 0.00	0.01 0.00	0.01 0.00	0,01 °.,∞	0.01 0.00	١
70	0'02 0'01	0.05 0.01	0.05 0.01	0'02 0'01	0.05 0.01	0.05	0.03	0'02 0'01	0.05 0.01	0.05 0.01	0.05 0.01	
8o	0.04 0.01	0.03	0.03 0.01	0.03 0.01	0.03 0.01	0.03 0.01	0.05	0.05	0.05 0.00	0.05	0.05	1
90	0.04 0.01	0.04	0.04 0.01	0.01	0,04 0,01	0.04 0.01	0.03 0.01	0.03 0.01	0.03 0.01	0.03 0.01	0,03 °.01	1
00	0.02	0.02	0.02	0.02	0.02	0.02		0°04 0°06 °°°2	0.04	0.04	0,04	1
10	0.07	,	0.07	0.02		0.02	0.00 %	0.00	0.00	0.00	0.00	1
20	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00 0.03	0.08 0.03	0.08 0.03	0.08	2.26 2.2	0.08 2 3] :
30	0.11	0.11	0.11	0.11	O.1 į 0,03	O'11 0'02	0.10	0.10	0.10 0.03	0.10	0.10 。03	L
40	0.14 0.03	O'14 °'03	0'14 0'03	0.13 0.03	0.13 0.03	0.13 0.03	0,13 0,03	O, I 3 0, 03	O'I 2 0'03	O'I 2 0'03	O'12 0'03	L
50	0.12	0.17	0'17	0.16	0.19	0.19	0.16	0.10	0.12	0.12	0'15	١,
60	0'21 0'04	0.51	0.50 0.03	0'20 0'4	0.50 0.04	0.50 0.04	0.10 0.03	0.10	0.10 0.04	0.18 0.03	0.18 0.93	1:
70	0.5 0.04	0.25	0'24 °'04 0'20 °'05	0.24	0.34	0.24	0'23	0.53	0'23 0'04	0.33 0 04	0.22	1 1
80	000	0 03 1	0.5	0.50	0'28 ° %	0°28 ° ° ° ° ° ° ° ° ° ° ° ° ° ° ° ° ° °	0.27 0 04	0.27	0.27	0.26	0.26 0.04	
90	0.32 0.02	0.32 0.02	0.34 0.00	0'34 0'05	0.33 0.02	0.33 °.02	0.35	0.35	0.31 0.04	0.31 0.02	0.30 0.04	
00	0.41	0.40	0.40 0.00	0.39	0.38	0.38	0.32	0.37	0126	0.36	0.32	1:
10	0.47	0.46	0.46	0'45	0'44 0'06	0'44 0'06	0.43 0.06	0'42	0'41 0 05	0'41 0 03	~ ~ ~ ~ ~ ~ ~ ~ ~ ~ ~ ~ ~ ~ ~ ~ ~ ~ ~ ~	1.
20	0.24 0.04	0.23 0.0	0.2 0 00	0'52	0.21	0.20 0.00	0.49	0.48		0'47 ° ° ° ° ° ° ° ° ° ° ° ° ° ° ° ° ° ° °	0.46	Ŀ
30		0.61	0.60	0.20 0.0	0°58 ° °7	0.57 %	0'56 ° °7	0.55	0.22 0.01	0.24	0.23	1 :
40	0.40 0.08	0.60	0.68	0.62 0.08	0.00 0.08	0.62	0.61 0.08	0.6308	0.05 0.08	0.01 0.04	0.00 0.08	Ŀ
50	0.40	0.78	0.44	0.76	0.75	0°74 0°83	0.45	0.21	0'70 0'70	0.60	o•68	L
60	0.80	0.88	0.87	o [.] 85 ⁰ ⁰	0.84 0.10	0.83	0.81 0.03	വ ദവ ആ	0.79	0.48 8.09	0.76 0.08	
70	1,00 , 11	0.00 0.11	0'97	0.06 , ,,		0,03 0,10	0'91	0.00	2.00 0 09	0.87	0.85	
8o	1.11 0,11	1.10 , 11	1.08	1.07 "	1.02	1.04 0 11	1.05 0 11	1,00	0.08 0.10	0.64	0.92	
90	1,53 0,13	I,55 0,18	I,50 °.13	1.18	1.19 0.11	1.12 0.13	1,13 0,15	I,II 0,13	1,00 0,13	1.08	1.00	1
00	1,36		1.55	1,30	1.58		1.52		1,51	1.19		
10	1.20 0.14	1.34	1.46	1.44	0 14	1,40 0,13	1,52 0.13	1,52 0,15	0 12	. 012	1.120 0.13	Ľ
20	1.62 2.3	1.62 0 15	1.60	1.28	T.C.6 0 14		1'37 0'14	1 33 o'14	1'33 0'14	1,31	7 0'13	1
30	1.81	1.48 0.12	1.26 0 10	1.43 0.12	1.21 0.12	1.24 0.12	1.21	1'49 0'15	1.44	1'44 0'15	1,15	13
40	1.04 0.18	1.04 0.18	1,05 0.19	1.89 0.19	1.87 0.16	1.84 0.12	1.81 0.12	1.44 0.12	1.40 0.12	1,24 °,12	1.20 0.12	
50		1.15		1.00	0.10	2'01			0 10	1.00	0.,	1
60	2.12 0.19	1,15 5,11	1.09 °.19 5.74	1.09 0.18	1,03 0,18	2°01 2°18 2°19 2°37	1.08	1.02 0.12	2.08 0.18	1.89 °.19	1.86	Ŀ
70	2*34 0.20	2,31 0,50			5.40 0.10	2.32 0.10	2.12 0.18	3,10 o,18	2,72 0,18		2,05	13
80	2.72	2.21	2.08 0.31	2'44 0'20	2'2 I 0'19 2'40 0'20 2'60 0'21		00 0.30	2 30	2.12 0.19		2.10 0.10	13
90	2.75 0.23	- /:	2 00 0.00	2.86 0.33		~ .) / .	2 5 5 6 6 6	2 49	440 .	2 42 0.19		
- 1	2 90 0.23	2.04 0.53	2.00 0.33	0.33	0 92	2 // 0.33	2.43 0.55	2 09 0.31	2 0 0 21	o °20	- 3/ 0.2	ľ
00	3'21	3.17 0.24	3'12 0'24	3.08 0.23	3.03 0.23	2.09	2.02 0.33	2'90 0.22	2.86 3.07	2.81	2.48 o.ai	1
10	3 45 0°26	341 0.25	330		3 20		3 1/ 2:22	3 12 0 23		0 0 0	- 90 0.33	١.
20	371 000	3.00	3 01 204	3,31 0,25	3.21 0.25	34000	3'40	3'35	3 30	3 23	3'20	14
30	3'98	3 93 000 1	3 0/ 0.27	302	3.22 3.26 3.26 3.25 4.03	3.41 0.26	J J 2 2 26	3.00	3 33	3 49 000	3.44	4
40	4.26	4.50 0.50	4'14 0'29	4.09 0.31	4.03 0.27	3.71 0.26 3.97 0.27	391 0.27	3.85 0.27	3.80 0.25	3'74 0'25	3.68 0.25	4
50	4.22 0.31	4 49 6 30	4.43 0.30	4.36	4.30 0.30	4.24 0.29	4.18 0.58	4.15 0.38	4.05	3*99	3'93 0'27	4
бо	4 00	4.79 0.32	473 0.31	4 00	4.00	4.53	4 40	4.10	4 33	1 27	4'20	L
70	J 10 0.22	5 11 2.2	5 04 0.30	T 7/ 0:20	4 90 2020	405 ~ 4	4 /0 0.31	4.09 0.30	4.05	+ 55 2.00	4.48	4
8o	5.51	5 43 1	5'30	3 29 2.22	J 21 0.33	5 14 0.22	5.07 0.38	4.99 0.32	4 9- 0-31	4.84 0.31	4 //	14
90	5.86 0.36	5.48 0.39	5.40 0.32	5.62 0.35	5.24 0.34	5.47 0.33	5.39 0.33	5.31 0.32	5.53 0.32	2.12 0.31	2.02	4
00	6.22	6.14	6.02	5*97	5.88	5·8o	5.72	5.63	5*55	5.46	5.38	

Reduction auf den Sinus $\frac{\varphi}{2}$.

Réduction au sinus 🧛.

Dist. 2800—3000.

	2900 Diff.	2820 Diff.	2840 Diff.	2960 Diff.	2990 Diff.	2900 Diff.	2920 Diff.	2940 Diff,	2960 Diff.	2980 Diff.	8000 Diff.	
0	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0
10	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00	0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00	0.00 0.00	10
20	0.00	0.00 0.00	0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00	0.00	0.00 0.00	0.00 6.00	0.00	0.00 0.00	20
30	0.00	0.00 0.00	2,22	0.00 0.00	0.00 0.00	200	2:22	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	30
40	0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00	0.00	0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00	40
	0 0.								0 0.	*		
50	0,01	0.01	0.01	0.01	0.01	0.01	0.01	0.01 0.00	0.01	0.01	0.01 0.00	50
60	0.01	0.01	0.05 0.01	0.01	0.05 0.01	0.01	0.01	0.01 %.∞	0.01 0.00	0.01	0.01 0.00	60
70 80	0.05	0.05	0.05	0.05 0.00	0.05	0.05	0'02 0'01	0.03 0.01	0.05	0.05	0.05 0.01	70 80
00	0.03 0.01	0.03 0.01	0.03 0.01	0.03 0.01	0.03 0.01	0.03 0.01	0,03 0,01	0.03 0.01	0.02	0.03 0.01	0.03 0.01	1
90	0.03 0.01	0 01	0.03 0.01	0.03 0.01	0.03 0.01	0.03 0.01	0.03 0.01	0.03 0.01	0,03 0,01		0.03 0.01	90
100	0.00	0.04					0.01	0.07	0.04	0.04	0.04	100
110	0.00 0.00	0.00 0.03	0.04	0.04	0.04	0.06 0.00	0.02	0.02 0.01	0'04 0'05 ° ° ° ° ° ° ° ° ° ° ° ° ° ° ° ° ° ° °	0.02	0.02 0.03	110
120	0.08 0.03	O.O. 0.03	0.00000	0 0 0 09	0.08 0.03	0.00 0.03	0.02	0.02	0.02 0.08	0.02	0.00 0.03	120
130	0,10	0.10	0,10	0.10	0.10	0.10	0.00			U UU	0.00	130
140	0.08	0.15	0.13	0.15	0'12 0'02	0.15	0.11	0.11	0.11	0.11	0.11 0 03	140
1	0.03	0.03	0.03	0.03	0.08	0.08	0,03	o*o3	0.08	0.03	0.08	1 1
150	0.12 0.03	0.12	0.12	0'14 0'17 °'03	O'14 O'17	0'14 0'17	0'14 0'17	O'14 O'17 o'03	0.13	0.13	0,13	150
1 200	0.18	0.19	0.18	0.12	0.12	O'17 °'°3	O'17 0'03	0.12 0.03	0.10		0.10	160
170	0.55	0.55	0.51	0.51	0.51	0.51		0.50	0.19	0.10 0.03	0.19	170
180	0.50	0.50 0.04	025	025	0.24	0'24	~ ~ ~ ~ · ~ ·	0.53 0.04	0.24			180
190	0.30 0.02	0.30 0.02	0,50	0.50 0.01	0.58 0.02	0.58 0.02	0.58	0.52	0.52	0.50	0.59 0.04	190
200			0'24					1 1		'		200
200	0.32 °.02	0.32	0'34 0'30	0.34	0.38 0.02	0,38 0.02	0.32	0.35	0'32	0.31	0.30	. 1
210	0'40 0'06	0.40	0 09 0.06	039 0.06			03/	0.37	0.37	0.36	0.32 0.02	210
220	0.63 0.04	0.52 0.00	O TO 0.05	U 43 0.06	0'44 0'06	0.44 0.00	0 43	0.42	0.42	0.41	0.40	220
230	0.53	0.52	0.28 0.08	0.28 0.04	0,00		0.49 0.06	0.49 0.09	0'54 0'06	0.47	0.20	230
240	0.00 0.08	0.20 0.08			0.24 0.04	0.24 0.04	0.22 0.04	0.24 0.02	0.24	0.23 0.04	0 32 0.07	240
250	0.68	0.62	0.66	0.65	0.64 0.08	0.64	0.62 0.08	0.60 0.08	0.01	0.60	0.20	250
260	0.26 0.08		0.24 0.08	0.43	0.42 0.08	0.42	0.40 0.08		0.69 0.08	0.67 0.08	0.66	260
270	0.45	0.84	0.83	0.82	0.81	0.80		0.28 2 2			0.47	270
280	0.02	0.01	0.03	0'02 0'10	0.01	0.00	0.88	0.87 0.09	0.86	0.84	, , , , ,	
290	1:06	1.02 0.11	1.03	1,03	1.01 0.11	1,00 0,10	0.08	0.64	0.00 0.10	0.04	0.03 0.10	290
	1 00 %			0.11								
300	1.12 0.13	1'16	1,14 0,15	1,13 0,11	1.15	1,10	1.08 °.11	1.02 0.11	1.06	1.04	1,03	300
310	1.50 0.13	* ~ / 0.13	1 20	1 4 4	1 4 4.7	1 * * * * * * *	1,10 0,13	1 10	1.14	1,12 0,11		
320	1 44 0.14	140	1.38	1 1.3/	1 35 0.12	1,33 0.13	1 31 0.13	1,50	1.58	120		3-0
330	1'50	1.24	1.2	1 10 .	1 40 0.14	1 40 0.14	1'44	1 40 0.13	I'40	1,38		
340	1.41	1,99 1,12	1.20 0.14	1.64 0.12	1.02	1.60	1.28 0.14	1.29	1.23 0.14	1.21	1,40 0,14	340
امدا	1.86			ļ	1			7:50				
350 360	1.86	1.84 0.16	1.81 0.16	1'79 0'16		1.4 0.16	1.72 0.15	1.40 0.12	1.67	1.65	1.63 0.14	350 360
370	2.05	2'00 0'17	1.07 0.12	1,02 0.19	2.08	1.00	1.87 0.16	1.85 0.12	102	1.80 0.12	1,03 0,12	370
380		~ */ ^	2,14 0,18	2.11 0.18	2.30 0.18	2.06	2.03 0.19	2'00 °'16	1,04 0,19		1 492	1.3/~
390	~ 30 0.10	2.32 0.19	2,35 0.18	2.50 0.18	2,50 0,18	2 23 0118	2 19 0 18	0.18	2 2 3 20.00	2'10 0'17	2.07 0.12	390
390	2.24	2.24 0.30	2.20 0.30	2.47 0.20	2.44 0.19	2.41 0.19	2.37 0.19	2'34 0'18	2 3, 0, 18	5.52 0.18	2.54 0 18	390
400	2.77 0.31	2.4 0.30	2.40 0.30	2.67 0.30	2.63 0.30	2.60 0.19	2.26 0.19	2.25	2.49 0.19	2.45 0.19	2,45 0.18	400
410	2.08	2'94	2'90 0'22	20/	2.83 0.31	2.40 0.19	2.42	2/1		2.64 0.19	2.60 0.19	410
420	3'20	3.16 0.53	3,15 0,53	3.08 0.33	3'04 2'00	3.00 0.23	2.02	2,01	2.87	203 0:21	2 /9 0.31	440
430	3 44	3 39 0.24	3 35 0.24	331 0.23	3.50	3.22	3'17 0'23	3 3 3 3 3 3 3 3	3.08 0.30	304	3.00	430
440	3.68	3.63 0.25	3.20 0.34	3.24 0.84	3'49 0'24	3'45 0.24	3.40 0.83	3.32 0.53	3.30 0.23	3.59 0.55	3.51 0.85	440
ł. I		1				i	1				1	1
450	3.93 0.27	3.88 0.27	3.83 0.26	3.48 0.26	3.73 0.26	3.69 0.85	3.63 0.25	3.28	3.23 0.54	3'48 0'24	3'43 0'24	450
460	4.50	4 15 0.27	4.09	4 04 0.87	3.99 0.06	3 94 2 36	3.99	1 3 03	3// 2:25	3 /2 0.25	3.07 0.24	400
470	4 40 00	4'42	4.37	4.31	4.25 0.38	4.50	4'14 0'06	4'00 0'06	4.02	3'97 0'36	3.01	470
480	4 77 0'30	4'71 0'30	4.05	4'59 0'20	4 53 0 28	4'47 0'28	4'40	1 4 34	4 20 0.27	4'23 0'86	4'10 0'36	480
490	5.07 0.31	5°01	4'94 0'30	4.88	4.81 0.29	4.75 0.29	4.68 0.29	4.62 0.28	4.22 °-8	4'49 0'27	4'42 0'27	490
500	5*38	5'31	5'24	5'17	5.10	5.04	4.97	4.90	4 [.] 83	4.76	4.69	500
	J J J	33.	3 -4	3.7	3.5	3 04	4 9/	4 90	4 03	4/5	4 09	

Reduction auf den Sinus $\frac{\varphi}{2}$.

Réduction au sinus $\frac{\varphi}{2}$.

Dist. 3000-3200.

	8000 Diff.	3020 Diff.	8040 Diff.	3060 Diff.	3080 Diff.	3100 Diff.	8120 Diff.	8140 Diff.	3160 Diff.	8180 Diff.	8200 Diff.	
o	0 00	0'00	0'00	0'00	0,00	0:00	0.00	0.00	0,00	0:00	0,00	0
10	0.00	0.00 °.	0.00	0,00 %.00	0.00 0.00	0,00	0,00	0.00	0,00 °.∞	0,00	0.00 0.00	10
20	0.00	°°°°° .	_ 0.00 ° 00 ′	0.00	0°00 ° °°	0.00 0.00		ഹസം	0.00 %	വ സ്ഥ	~~~ ° ° ° °	20
30	0.00 0.00	0.00 0.00	°°°°° ,	0.00 , 🐷	0.00 0.00	0.00 0.00	0,00 g gg	0.00	0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	30
40	0,000 0,00	0.00 %.∞	0.00 0.00	0.00	0.00 0.00	0.00 %.00	0.00 %.∞	0.00 %	0.00 %	0.00 0.00	0.00 %.∞	40
50	0.01	0.01	0.01	10.0	0.01	0.01	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	50
60	0.01 0.00	0.01 0,00	0.01 0.00	0.01 0.00	0.01 0.00	0.01 0.00	0.01 0.01	0.01 0.01	001	0.01	0.01 0.01	6о
70	001	0.01	001	0.01 0.00	0.01 0.00	0.01	0.01	2.2.	0.01	0.01	0.01	
80	U UZ	0.05 0.01	0.02	0.05 0.01		0.02	0.05	0.05 0.05 0.05 0.01	0 02	0.02	0.05	80
90	0.03 0.01	0.03 0.01	0.03 0.01	0.03 0.01	0.03 0.01	0.03 0.01	0.01		0.05	10.0	10.0	90
100	0.07	0.04	0.04	0.02 0.01	0'04	0,07	0.02	0.07 0.03	0.03 0.01	0.03	0.03	100
110	0.02		0.02 0.03	0 02		0.02		0.06 0.03	0.01	0.00	: ^ ^ 1	
120	0.02	0.00	0.00	0.02	0.08 0.01	0.08 0.01	0.08	0.02	0.00		0.00	120
130 140	0.11 0.08	0.11	0.11, 0.03	0.10	0.10	O,10 °,63	0.10	0.10 0.03	0.03 0.03	0.02	0.00 0.01	130 140
	0 02		0.03	0.03			!			0.00	0,03	1
150	0.13	0.13	0.19 0.03	O'12 O'15	0'12	O'1 2 O'1 5	0'12 0'15 0'03	0'12 0'15 °'03	O'II 0'03	0,11	0,11	150
160	0.10	0.10	0.03	0 0.00	0,18 0,03	0	0.12	0.03	0.14	0.1.1	0'14 °'03	100
170 180	0.10 0.03	0.10 0.03	0.10 0.03	0.18 0.03	0.18 0.03	0.18 0.03	0.18 0.03	0.18 0.03	017	0°17 °°03 0°20 °°03	0.14 0.03	170
190	0.50 0.04	0.56 0.04	0.26 0.04	0.522 0.04	0.522 0.04	0.52	0.52 0.04	0.57 0.03	0.50 0.04	0.53 0.04	0.53 0.04	190
li i	0.04	0.04	0.04	0.04		0.04		0.51	о т о о ₄	0 0.04	0'04	200
200	0.30	0'30	0.30	0,37 6,02	0°29 0°34	0.34 0.02	0.33 0.04	0.58	0.38 • • •	0'27	0.31 0.04	200
210	0.35	0.35	- OT 0'05				0.38	0.32 0.02	0 32 005	0,36 0,00	0.36	210
220	0.40	0.40					0'38	0.37 0.00	0.37 0.02	0.43 0.00	0'41	220 230
230 240	0.25	0.46	0.45	0.45 0.06 0.21	0.44 0.06		0.43 0.00	0.43	0'42 0'05	0'42 0'05 0'47	0'41	240
1	0 32 0.01	0 00	0.07	0.00	0.20 0.00	0.00		٠ ٠ ٠	0.47 0.06	o.00		
250	0.20	0.28	0.28	0.24	0.26	0.26	0.22	0.24 0.04	0.23 0.07	0.23 0.00	0.2	250
260	0.00	0.05	0.05	0.08	0.03	0.07		001	0.00			
270 280	0.4	0.43	0.43	0.45	0'71 0'08	0.48	0.69 0.08	0.68	0.67 0.08		0.65 0.08	270 280
290		0.05	0.00	0.80 0.10	0.88°°9	0.84 0.00	0.86 0.0)	0.82	0.42	0.44 0.08 0.85 0.08	0.81 0.08	290
l 1	0.03	0,10	0.10	0,10	0.09		0,09			0,00	0.09	200
300	1,03 0,10	1.05	1,00 °.10	0,00	0.02	1.06 °.10	0.02	0.04 0.00	0.05	0.01 0.00	0.00 0.00	300
310		112	0,11	- 0°11 i	1.18		103	103	1'02 0'10		99	1 3-0
320	1,39	1'23 0'12	1,55 0,15	1,35	1,30	1.128	1.12	1 1.5	1.15 0.11	1.51 0.11	1.00	330
330 340	1,40 0,14	1.42 °.14	1,42 °.13	1.14	1,13	1,40	1.28 0.18	1.36	1,34 °.15	1,55	1,10 0,11	340
i i	0'14			ر د. ت	0 13	0 13	1	.		٠		
350	1.63 0.14	1.61	1.28	1.20 0.14	1.22 0.13	1.23 0.13	1.21	1,40 0.13	1.46	I'44 o'13	1'42 0'13	350
360		1.75	1'72	1.70	1.68				1 59	1.5/	6.13	360 370
370 380	1 92	1 90 !	1.87 0.19	1.85 0.12	1.82 0.15	1.80 0.12	- / - ^	1.4	1.43 0.14	1.4	1.82 0.12	
390	2.07 0.12	2.02 °.19	2.10 0.19	3.10 o.10	1'97 0'16	1'95 0'16 2'11 0'17	1.03 °.12	1 '90 0' 15 2' 05 0' 16	1.87 0.15	5,00 °,12	1.64 0.19	390
1	I	i		0 17								i i
400	2.42 °.18	2.39 0.18	2.36	2.33 0.18	2,48 0,18	2.58 0.14	2'24 0'17	2.51 0.14	2'18 0'17	2.12 0.14	2.13 0.16	400
410	2 00	2 3/ 0.10	2 3+ 2.10	2 51	2,48 0.19	~ 40	2 41 0.18	2.38 0.18	2'35 0'18	2 32	2 20	410
420	- / 7 ^ 61	2.40	2 /3 0·m	2 UU . I	2.86	2 V.1 .	2.28 0.19	2.75	2.21 °.18	2.49 0.19	2°46 °18 2°64 °19	4.10
430 440	3.51	3,14 0,38	2'93 0'20	3.10 °.52 3.10 °.51	3.09 0.30	3,05 0,31	2.08 0.30	2'75 o'19 2'94 o'20	2.41 0.19	2.84 9.19	5.83 0.30	440
l I		i			1		:	1	1			1
450	3'43 0'24	3,39 0.53	3.35 0.23	3'32 0'22	3'27 0'29	3.53 0.28	3.18	3'14 0'22	3,10 0,51	3.09	3.03 °.30	450
460	307 0.24	.3 02 .	3.50 0.24	3.54 0.31	3 49 000	3'45	3'40	3'30	331	3'27	3'23 0'97	460 470
470 480	3.01 0.82	3.86 0.25	3.82 0.24	3'77 0'24	3.72 0.24	3.01	3.63 0.23	3.28	3.29 0.53	3'49	3'44 0'22	480
490	1.43	4'11 0'26 4'37 0'27	4.06 %.25 4.31 %.25	4.01 0.52 4.50 0.52	3.96 0.25	3.01 0.32 4.19 0.32	3.86 0.24 1.10 0.36	4'05 0'24	3'76 0'24 4'00 0'25	3.41 °.54 3.62 °.52	3.89 0.23	490
l i	,	1	•			• • • •						l t
500	4.69	4.64	4.28	4 53	4.47	4.42	4.36	4.31	4.5	4.50	4'14	500
										· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·		<u> </u>

Reduction auf den Sinus $\frac{\varphi}{2}$.

Réduction au sinus $\frac{\varphi}{3}$.

Dist. 3200-3400.

	8200 Diff.	8220 Diff,	3240 Diff.	8260 Diff.	8280 Diff.	8800 Diff.	8820 Diff.	8840 Diff.	8960 Diff.	8890 Diff.	8400 Diff.	
	0:00	0.00	0,00	0:00	0,00	otoo						
10	0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	0,00 0,00	0.00 0.00	0,00 0,00	0.00 °.∞	0,00 0,00	0.00 °.∞ 0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	0
20	0.00 0.00	0.00 , ∞	0.00 0.00	0.00	0.00 0.00	0.00	0.00 g m	0.00	0,000 ° 00	0.00	0.00	10 20
30	0.00	0.00	0.00 0.00	0.00 a	0.00	0.00 2 20 1	0.00 0 00	7.00	0.00 °.∞	0.00 0.00	0.00 0.00	20
40	0.00 0.00	0.00 %,∞	0.00	0.00 %	0.00 ,	0.00	0.00 ,	0.00	0.00	0.00 , m	0.00	40
l l	0:00	0.00		i	0:00	0,00	0 00	٠	0.00	0.00	0 30	
50 60	0,00	O.O. 0.01	0,01 0,01	0,01 0,01	0,01 0,01 0,00	0.01 0.01	0,01 °.01 0,00	0.01 0.01	0.01 °.°1 0.00	0,01 0,01	0.01 0.01	50
70	0.01	O'OT O OO	0.01 , 2	0.01 , 20	0.01	0.01	0.01 0.00	0.01 0.00	0.01 0.00	0.01 0.00	0.01 0.00	60 70
80	0.05	0.03 0.01	0.05 0.01	0.03 0.01	0.05 0.01	0.03 0.01	0.00	0.03	0.05 0.01	0.05 0.01	0.05 0.01	80
90	0.05 0.01	0.05	0.05	0.05	0.05	0.05	0.05	O'O2 0'00	0.03 0.00	0.05 0.00	0.05	90
100		0.03	0.03	T	0.03	0 0.	· · ·		0,01	0,01	10'0	
110	0.03	0.04 6.01	0.04 0.01	0'03	2024	0'03	0.03 0.04 0.02	0.03	0'03 0'04 °'°1	0.03	0'03	100
120	0.06 0.03	0.00 0.03	0.00 0.08	0.06 0.08	0'06 0'08	0.06 0.08	0.02	0.01	0.02 0.01	0.04	0.04 0.01	110
130	0'07 0'01	0.02 0.01	0.04 0.01	0.02 0.01	0'07	0.07 0.01	~~~	0'07 0'08	0.07	0.02 0.08	0.04 0.08	1
140	0.00 0.03	0.00 0.03	0.00	0.00 0.03	0.00 0.03	0.00	0.08	0.09	0.08 0.01	0.08 0.01	0.08 0.01	140
150	0.11	0,11	0.11	0.11	0.11	0.11	0.10	0110	0 03			1 :
150 160	0,14 0,03	0.14 0,03	0.13 0.00	0.13 0.08	0.13 0.08	0.13	0.13	0,10	0'10 0'12 °'0	0.15	0.15 °.03	150 160
170	0'14 °'03 0'17 °'03	0.14	0.16 0.03	0.10 0.3	0.10 0.03	0.10 0.03	0.12 0.00	0.12 0.03	0.12 0.03	0.12	0.12	170
180	0.50 0.03	U. 3U 2 23 1	0.10 0.03	0.10	0.10 0.03	0.10 0.03	0.18 6.03	0.18	O.18 o.03	0'17	0.7 2 0 002	امفا
190	0.53 0.04	0.53 0.03	0.55 0.04	0.55	0.55 0.04	0.55 0.03	0,51 0,03	O'2 I O'03	O'2 I o'o3	0.50 0.03	0.50 0.3	100
200		0.52	0:26	0.06	0.50	0.50	0.32	-	· · · · ·	0,04	7	
210	0.31 0.04	0.31 0.04	0.30 0.04	0'04	0.30 0.04	0,30 0,04	0'25	0°25 0°29 °°°4	0.52	0'24 0'28 ° ° °	0°24 0°28 °°4	200
220	0.36 °.05	0.36 0.02	0.35	0.32	0'34	0'34 °'es	0'34 0'05	0'33 0'04	0.33 0.04	0.35 0.04	~. ~ o. ot	210 220
230		0.41 0 02	0.40 0 00	0.40	0.30 0.00		O.38 8 94	0.38 0.02	0.37	0.37 0.02	~ ~ ~ ~ ~ ~ ~ ~ ~ ~ ~ ~ ~ ~ ~ ~	000
240	0.46 0.02	0.46 0.02	0.45 0.02	0.45	0.44 0.06	0'44 0'05	0.43 0.02	0.43 0.02	0.42 0.05	0'42	0.41 °.02	240
250	0'52	0.21	0.61		0150	0.49	0.48	0			0146	
260	0.28 0 00 1	0'57 0'06	o'58 ° ″	0.20	0.24	0'55	0.24 0.04	0'48	0'47 0'53 o'e6	0'47 0'53 0'06	0°46 0°52 °°66	250 260
270	0.62 0.08	0.04	0'04	0.63 0.01	0'02	0.65	001	0.00	0.20 %	0.20 0.00	O'58	1 270
280	0'73	0.4 0.08	0'71 0'07	0 0/ 1	0.69	0.69 0.08	0.68 0.08	0.64 0.08	0.66 ° 67	0.66	0.65 0.04	280
290	0.81 0.00	0.80	0.46 8.00	0.48 0.08	0.44	0.44	0.40	0.42 0.08	0.4 0.08	0.43	0.45	290
300	0.00 0.00	0.89	o [.] 88	0.87	o [.] 86	0.85	0.84	0.83	0.83	0.81	2.02	300
310	0.00	0.08 0.00	0.00	0.06	0.02 0.09	0.04 0.00	0'92 0'08	0.01 0.08	0,00 0,08	0.80	O 0`08	I I
320	1.00	1.08 0,10	1.00	1.02 0.10	1.04	0 - 0 - 1	1.01	1.00 ° 30	0.00	0.000.09	0.02	320
330	1'19	1,18 0,10	1.10	4 . 3 0.11	1'14	1.13	1.11	1.10	1.00	1.08	1.00	330
340	1,30 0.13	0'12	1,54 0,13	1,50	1,52 %,11	1.54 0.11	1,55	1'21 0'11	1,10 0,11	1.18 0.11	1.19 0.11	340
350	1.45	1'41	1,39	1,38 °.18	1.36	1.32	1,33 0.13	1'32	1.30	1.50	1'27	350
360	1.22	1.23 °.18	1.2	1'50	1.48	1.47	1'45	1.43	1'41 "	1'40 "	1,38 6,11	260
370	1.00	1.66 ° 14	1 05	1.03	TOT .	1.29	- 3/	1.22	1.23 0.13	1.25	1,20	370
380	1 02 0'15	1.02 0.12	1/9	1'70	1 74	1.86	1.4 1.84 °.14	1.68 °.14 1.85 °.14	1.00	1.04		
390	1.97 0.16	1 95	1.03 0.12	1.00 0.12	1.88 0.12	1,80	1'04 0'14	1'82 0'14	1.40 0.14	1.44	1.42 0.14	390
400	2'13 0'16	2'10	2.08	2.02 0.16	2.03	2'01	1.08	1.06	1.03	1.01	1.89	400
410	2'29	2.73 0.12	2'24 0'16	2 2 1 2 17	2'19	2.19 0.12	0 2	2.11	2.08	2.00	2'03	410
420	2.40	2.43 ° 12 2.61 ° 18	2°40 0°18 2°58 0°18	2'30 0'17	2.35	2'32	2°29 • 17 2°46 • 18 2°64 • 18	2.27	2'24 0'16	2.51	2.18 °.19	420
430	2'04	2.80 0.19	2.26 °.18	2.22	2.22	2'40	2'40 0'18	2.43	2°40 °16 2°57 °18	7/	2.34	430
440	5.83 °. 20	0,10	_	2.43 0.19	2.40 0.18	2 0/ 0.19	2.04 0.18	2.00		2.24 0.18	2.21 0.12	440
450	3.03 °.32	2.00 °.30	2°95 3°15	2,05	2.88	2.86	2.82 0.19	2.48	2°75 ° 19	2.72	2.68	450
460	3 23 0.21	J -7 0'er	J - J	3 12 0.20	3.08	3 0 0.00	J 0 4 0 40	2.64	- 74	2 90	2.86	460
470 480	3'44	3'40	3.30	3'32 0'20	3.58	3'25	3.51	3,14 0,31		J	3.02	470
460 490	3.66	3.82	3.281 0.33	3.24 0.22	3.20 0.33	3.46	3'41 0'20	3,20 0,31	000	3'29	3°25 °°21 3°46 °°21	480
1 1	3'09 0'25	3 03 0.84	J 01 0'24	3.76 0.24	3.42 0.23	3.09 0.83	3.03 0.83	3.26 0.20	3'54 0'82	3.20 0.22	3.40 0.21	490
500	4.14 .	4 °0 9	4.02	4.00	3*95	3.01	3·86	3.81	3.76	3.42	3.67	500

1

Reduction auf den Sinus $\frac{\varphi}{2}$.

Réduction au sinus 9.

Dist. 3400 - 3600.

	8400 Diff.	8420 Diff.	8440 Diff.	8460 Diff.	8480 Diff.	8500 Diff.	8520 Diff.	8540 Diff.	8500 Diff.	8580 Diff.	8600 Diff.	
							Diiq		2	Din.	Din.	-
0	0,00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0,00	0.00	0.00	0.00	0.00	
10	0.00 %.∞	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00	0.00 0.00	0.00	0.00 0.00	0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	10
20					0.00	0.00 0.00	0.00	0.00	0.00	0.00 0.00	റ ഹറ്റേ	20
30	0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00	2,22	0.00 0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	വ വ ം	30
40	0.00 %	0.00 0.00	0.00 %	0.00	0.00 %.00	000 000	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	40
		٠ ۵				۰ ۵ ۵	0,00			0.00	0,00	Ι΄
50	0.00	0.00	0.00	0.00	0,00	0,00	0.00	0,00	0.00	0.00	0.00	50
60	001	001	0.01	0.01	0.01	001	0.01	0.01	0.01	0.01	0,01 0,01	60
70	0.01	001	001	0.01	001		0.01	001	0.01	0.01	0.01	79
80	002	0 02	0 02	0 02	0.02	0.05	0.01	0.01	0.01	0.01		80
90	O'O2 0'00	0.05	0.05	0.05	0'02	0.05	0.05	0'02 0'01	0.05	0.05	0.05	90
100						!		1				
	0.07 °.°1 0.03	0.03	0.03	0.03 0.04	0.03	0.03	0.03	0.03	0.03	0.03	0.03	100
110		' 0'01		0.04 0.01	0'04 0'01	0'04	0.04 0.01	0'04 0'01		0.04		110
120	0.02	0.02	~.~	U	0 ^ ^ ~	0.05	0.01	0.01	0.01	0.02	9 0.01	120
130	0.07	007	0.07				0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	130
140	0.08 %	0.08 0.03	0.08 0.03	0.08	0.08 0.03	0.08 0.01	0.04 0.03	0.04 0.03	0.04 0.05	0.04 0.01	0.04 0.01	140
150	0'10	0.10	0.10		·			2122				
150 160	0.15	O'12 °'02	O.15	0,10	0,10	0,10	0.00	0.00	0.00	0.11 °.03	0.03	150
				0.15	0.15	0		0.11		a*a=	0.11	160
170 180	0.12 0.03	0.12	0.12	0'14 °'03	O'14 0'03	0 14	0'14	0'14 °'°3	0.19 °.03	0.13	0,13	179
	0.12	0.12	0.12 0.03	/	/	0.50 0.63	0.10	0.10				
190	0.50	0'20 0'04	0.50 0.03	0.50	0.50 0.03	0.50	0.10 0.03	0.19 0.03	0.10 0.03	0.18 °.03	0.18 0.03	190
200	0.51	0.54	0.53	0,33	0.33	i	0.00	0:22	0:22		-	ı
210	0.58 0.04	0.28 0.04	0.53	0.53	0.59 0.03	0.59 0.03	0.50	O'22 O'25	O'22	0.51	0,51	200
220	0.35	o*o*o4	0.04			0,30 0,04	0.04			0.54	0.24	210
230	0.36 0 04	0.36 0.04	0.32 0.04	- 0 - 0.01	0,30 0,04	0.34 0.04	0.30			0 20	0 20	220
240	0.41 0.02	0'41 0'05	0.40 0.02	0.32		0.34 0.02	0'34 0'04	000 000	~ JJ	0.32	0.35	230
	0.02	0*05	0 40 0.05	0.40 0.02	0.39 0.02	0.39 0.02	0.38	0.38	0.37	0.34 0.02	0.36	240
250	0.46	0.46	0.45	0.45	0.44	0.44	0.43		0.43	0.43		
26 0	0.52 0.06	0.21 0.02	A.E. 6 00 1	0.42	0'44	0'44 0'49 °'05	0.48 0.02	0'43 0'48 0'05	0'42 0'47	0'42 0'47	0°41 0°46 °°05	250
270	0.28 0.00	0.57	0.22 0.00	0.20	0.20 0.00	0.22 0.00		0.24 0.06	~ T/ ~ · ~ .	0'47 ° ° ° ° ° ° ° ° ° ° ° ° ° ° ° ° ° ° °		
280	0.65 0.01	_0.64 ° ° ′ ∣		0.63	0.05	ומיח	0.24 0.04	0.60		- 00 0.06	0.2	270
290	0.45	0.4 0.04	0.40	0.20 0.04	0.60 0.01	0.68 0.04	0.68	0.62 0.04	0.20 °.04	~ U7 ;	0.20	280
ا حو۔	0,08	0'08	0.08	0.40	0.69	0.08	0.09	0.64 6.04	0.66	0.65	0.64 0.04	290
300	0.80	0.40	0.48	0.77	0.26	0.76	0.75	0.24	0.23	0.23		300
310	o.88 °.08	0.87	0.86	0.82	0.84 0.08	0.84 0.08	0.42 °.08	0'74 0'82 °08	0.43	0.80 0.08	0'71	374
320	0.02 0.03	0.00 0.00	0.02 0.00	0,03 0.08	0.84	0.05	0.83	0,08	0.88	0.87	0.86 0.01	
33 0	1.00	1,02 0 00	0.02 0.00	0,03	0'92 0'99	1°O1 0'09	0.01	0.00	0.02 0.00		0.04 0.08	320
340	1.10 0,10	1.12 0.10	1.04 0.10	1'12 0 10	1,11	1,10 0,00	1.08	0.02 0.00	0.04	0.02	0.04	339
ا ``	0.11	. 0.11	1.14 0.10	0,11	0,10	0,10	0.0	1.02 0.00	1 00 %	1.04 0.10	1.03 0.10	344
350	1.38 0.11	1.32 0.11	1.54 0.11	1.53 0.11	1.51	1.50	1.18	1.128 0.11	1.19	1.14	1.13	350
36o	1,38	1.37 0.11	1.35	1'34 0'11	1,35	1,31 0,11	1,50 0,11	1.58 0,11	1,16	1'14 0'11	1.13 0.10	350
370	1,20 0,13	1.48 0.11		1 45	1,43 0,11		124 .	1.38 0.10	1.34 0.11	~ ~,)		
380		1.60 0.13	1.46 °.13	1.22 0.13	1.22 0.13	1.24 0 12	140 .	1,40	1.348 0.11	* 33		
390	1.42 0.14	1.43 0.14	1.21 0.13	1.60 0.13	1.22 0.13	ron	1.21 0.12	1,40 0,13	1.60 0.13	1,46	1.44	30
	0.14	0.14	1.41 0.14	1.60 0.13	1.62 0.13	0,13	1.63 % 13	1,01 0,13	1.60 0.13	, 20 0.13	. J. o. is	33.
400	1.89 0.14	1.87 0.14	1.82 6.14	1.85	1.80 0.14	1.43 0.14	1.46	1.4	1.72	1.40 0.13	1.68	An
410	2.03 0.12	2'01 0'14	1 44	1.06	1.04 0.12	1.93 0.14	1.00 0.14	1.88	1.85 0.13	1.83 0.14	1.81 0.13	41
420	2'18	2176 0'15	2'14 9'15	1.06 °.12	2.00 0.12	1.03 ° 14 2.07 ° 14 2.23 ° 15	2.04 0.12	2.02	1.85 °.14 1.99 °.14	1'97 0'15	1'81 °'14	42
430		2 32	2.50 0.19	2.7 0.16	2.54 0.19		2,10	2'17 0'15		2'I 2 o'15		
440	2.21 0.14	2.48	2.42 0.12	2'43 0'17	2.40 0.19	2.38 0.10	2'19 0'16	2.35 0.12	2'14 e'15	2.27	2.00 °.12	44
٠.	0.17				1	• .0	2.32 0.16	- 0- 0.16	- 19 o. 19	2.54 0.19	4 0.16	**
450	2.86 0.18	2.65 0.18	2.62 0.18	2.60	2.24 ° 12	2.24 5.14 5.14	2.21 9.14	2.48 9.17	2.45	2'43 0'16	2°40	45
460		2.83 0.19	2 00	~ -// ~ • • • •	4 /4 at 12	2.71			~ ~~	2'59 1	2.26 0.19	46
470	3.02 0.30	3.05 0.30	2.00 0.10	2.02	5.05 0.18	2.89	2.86 0.18	2.83 0.18	2.40	2.40	2'73 0'17	47
480	3 43 1	3'22 0'20	3.18 0.30	3.12 0.30	3,11	3.08 0.10	3.02 0.10	3.01	2.40 0.18	2.04 0.18	2.43 e.14	48
490	3.46	2.42	3,38 0.31	3.32 0.31	2127	2*28 ° 20	3.54 0.20	3.50 0.30	2.04 0.18	2.04 0.19	2.00 °.19	49
ı			3.30 0.31	0.31	331 0.31		0.30	0.30	3.10 0.30	3,13 0,20	3,00 0.20	צד
500	3.67	3.63	3.29	3.26	3.2	3.48	3*44	3.40	3 •36	3.33	3*29	50
				~ ~	~ ~		U TT	U T	J J 🗸	<i>U UU</i>	リーフ	_ ~

Dist. 3600 - 3800.

	8000		1	1	i i							
	8600 Diff	8620 Diff.	8640 Diff.	8660 Diff.	3680 Diff.	8700 Diff.	8720 Diff.	3740 Diff.	8760 Diff.	8780 Diff,	3900 Diff.	
	2122	0:00										
0	0,00	0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	0,00	0.00	0,00	0.00	0.00	0.00	0.00	0
10	0.00	0.00	0.00 0.00	0.00	0.00	0.00 0.00	0.00	0.00 0.00	0.00 %	0.00	0.00 0.00	10
20	000	000	0.00 0.00	0.00		000	0.00	0.00	2122	0.00	0.00	20
30	0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00 0.00	0.00		()(X)	0.00	0.00	0.00	0.00 0.00	30
40	0.00	0.00 ""	0.00	0.00 %.∞	0.00	0.00 %	0.00 %.00	0.00 %.00	0.00 0.00	0.00	0.00 0.00	40
ام	0,00	0.00		0,00					• •		0 00	1
50 60	0.01 0.01	0.01 0.01	0,00	0.01 0.01	0,00	0,00	0,01 0,00	0,01 e,ei	0,01 0,00	0,01 0,00	0.00	50
1	0.01 0.00	0.01 °.∞	0.01 0.00	0.01 0.00	0.01	0.01	0.00	0.01		Λ'00	0.01 0.01	60
70 80	0.01 0.00	0.01 0.00	0.01 0.00	0.01 0.00	0.01	001	0.01	001 001	0.01	0.01	0.01	
	0'02 0'01	0.05 0,01	0.01 0.01	0.05 0.01	001	0'01 ° ° ° ° ° ° ° ° ° ° ° ° ° ° ° ° ° ° °	0,01	0.01	0.01	0.01	0.01 0.00	80
٠,١	0,01	0'01	0 01	0.01	0.05	0.07	0.05	0'02 0'01	0'02 0'00	0.05	0.05	90
100	0.03 0.01	0.03	0.03	0.03	0.03	0'02	0.03			0.03	0.00	100
110	0'04 0'01	0.04 0.01	0.04 0.01	0'03	0.03	0'03	0'02 0'03	O'O2 O'O3	0.03 0.03	O'O2	0.03 0.01	100
	0,01	0.02	0.02 0.01	0.02 0 01	0'04	0.04 0.01		0.03 0.01			0.04 0.01	110
120	0.00 0.01	0.00 0.01	0'01		0.00	0.00		0.04 0.01			0.04	120
140	0.02 0.01	0'07 0'01	0'07 0'01	0.02	0.02 0.01	0 07 0.02		0.02			0.02 0.03	130
-75	0.08	0.04 0.03		0.03	0.04 0.01	0.03	0,01	0.02 0.03	0,01	10,0	0.02	140
150	0.00	0.11 °.∞ 0.00	0.00	0.00		0.00	0.08	0:00	0.08	0.10 0.08	0.08	150
160	0.11	0.11 0.03		0.11 0.03	0.11	0.11 0.00	O.15	0.10 0.08	0.10	0,10	0.10	160
	0.13 0.08	O.13 o.03	O,13 o,œ	O. 1 3 0 0 0	0"12 0"02	0,13 0,03	0'12	0.15		O'12 °'08	0.15 0.08	170
- 20	0.16 0.03	0.10	0'16 0'03	0.12 0.03	003	0.12 0.03	0'15	0.12 0.03		0.17	0'14	180
190	0.10 0.00	0.18 0.08	0.18 0.03	0.18	0.18 0.03	0.18 0.03	0,14 0,03	O.12 0.03		0.14 0.03	0.12 0.03	190
	0 03	0.03	0,03	0 03		0.03	′ 0.03	, e.o3	0 1 / 0.03	' o ° o 3	0°03	190
200	0.51	0.51	0.51	0.51	0.51	0.51	0°20 0°23	0'20	0.50 0.03	0'20 0'23	0.50	200
	0'24	0 24	0.54 0.03	0 24		0.54 0.03		0'23 °'03		0.50 0.03	0.52	210
	0 20	0.20	0.58 0.04	0.27 0.3		0.54	0 2 / 3.24	0.52	0.20		0.26 0.03	220
230	0.32	0.35 0.01	0.35 0.01	0.31 0.04	0.04	0.31 0.04		0.31	0.30 0.04	0.30	0.30 0.04	230
240	0.36 0.02	0.36	0.36 0.04	0.32 0.04	0,32 0,04	0.32 0.04	0.32 0.04	0.32 0.04	0'34 0'04	0.33	0.33 0.04	240
- 1	0 03		* }	- 1				0.04		0 04	2 0 04	'
250	0'41	0.41	0'40	0'40	0.39	0.39	0.39 • • •	0.39	0.38	0.34 °.02	0.34	250
	0.46	0'40	0.45	0.42	- TT 0.06	''-'-6	044		0 42 0.05	0.42 °.06 0.48	0'41	260
270	0.25		O'51 i	0.21	0.20		0 49		04/202	0.48	0.46	270
280	0.28 0.00	0.2	0.22 0.00	0.2000	0.20	0.22 0.02		0.06	0.23	0.53	0.2	280
290	0.64 0.04	0.63 0.00	0.63 0.04	0.05	0.65	0.61	0.60 0.00	0.60	0.29 0.00	0.29 0.00	0.28	290
	0.21	00	0.20	0:60	0.68	0.60	0.62			0.6-		200
	0.40	0.28 0.00	0.22 0.02	0.29 0.04	0.42	0.42	0.67	0.66	0.62 0.04	0.62 0.04	0.64 0.41	300
	o.86 ° %	0.85 0.04	0.42 0.04	0.83 0.04	0.85 0.04	0.85 0.04	0.81 0.01	0.43	0.72		0.48	310
	0.04	0.82 0.08	0.84 0.08	0.01 0.06	0.00	0.05		0.88	0'80	0.40	0.48	320
340	1.03 0.00	1.03 0.00	0,00	1.00 0.00	0.00 %	0.08	0.80 0.08		0.02	000	0.05	330
ر ا ~ د د	1.03 0.10	0.10	0.10		0.99 0.00	0.00	0'09	0.06	0.02 0.08	0.04 0.08	0 938	340
250	1,13	1.15	1.11	1,00	1.08	1.07	1.06	1.02 6.00		1.05	1.01	250
.100	,	1.55 0.10	1.50 0.00	1,10 0,10	1'17 0'10	1,16,000	1,12 0,10	I.14 6.00	1.03 0.00	1,11	1,10 1,01	360
370	1,33 0,11	1.35 0.10	1,30 0,10	1.50 0 10	1.54 0.10	1.50 0.10	1,52	I'14 o'10 I'24 o'10	I,15 °.10	I, I I 0, 10 I, I I 0, 10		
300 1	* ** - •	1.43	0 11	1.40	1.38 0.11	7'37 6 11		1,37	I,55 °.10	1,51	1,10 0,10	380
390	1.20 0.13	1.24 0.11	1.53	1.21 0 11	1.40	T. 40	1.46	1,34 °.11	1,35 0.11	1,45 0,11	1.50	390
				0 12 1		• ••	0,13	- 40 0.11	1,43 °.11		1.40 0.11	390
400	1,68	1.66	1.65 0.13	1.63	1.61	1.60	1.28 0.13	1.26	1.24 0.13	1.23 0.13	1'51	400
410	1.91	1'79 0'14	1.48	1.46	1.4 0.13	1'72 0 13		1 00	1.66 0.13	1.02 0.13	1.63 6.13	410
420	1 45	1.03	1.01	1.89	1.87 0.14			1.81	1,40 0,13	- //	1.42	420
430	2.00	2'07	2.02	2'03	2.01	• 99		1'04 0 13	I'02	1 90	1.48 °.13	430
440	2.54 0.19	2,55 0,19	2.50 0.12	2.14	2'15 0'14	2.13 0.12	2.10 0.17	5.08 °.12	5.09 0.14	2.03 0.12	2.2	440
		1	0 13	0.13					- 0.14		0 14	
450	2.40 0.16	2.38	2.32 0.16	2,35	2.46 0.16	2.58	2.5 0.12	2.58 0.12	2.50 0.12	2.18 0.12	2°15 0'15	450
		2.23	471	5,48 °,19	2.46	2°43 °16		2 30	2,32 °.19	4 11	4.10	460
470	2.73	2.70	2'07	2'04 .	2.62	2.14	2.26	~ .)4	2.21 0.19	240	~ 40 ~ 16	4/0
4001	2 90	2.87	2 04 0.10		2.48	2.76	~ /3 ~	4 70 . I	2.67	2 04 0.17	201	48o
490	3.00 0.30	3.00 0.20	3.03 0.19	2.00 0.30	2.28 0.18	2.04 0.18	2.00 0.18	2.87 0.18	2.84 0.14	2.81 0.14	2'77 0'11	490
	1	1	1		1			ľ	ı	J .,		
500	3.50	3.56	3.55	3.10	3.12	3.15	3.08	3.02	3.01	2.08	2.94	500
I	ļ		1						-			

Reduction auf den Sinus $\frac{\varphi}{2}$.

Réduction au sinus $\frac{\varphi}{2}$.

Dist. 3800—4000.

ı	8900	8820	8840	8960	3890	8900	8920	8940	8960	89 80	4000	
	Diff.	Diff	Diff.	Diff.	Diff.	Diff.	Diff.	Diff.	Diff.	Diff.	Diff.	
0	0.00	0.00	0,00 °.∞ 0,00	0.00 °.00	0.00 °.∞	0,00 0,00	0.00 °.∞	0,00 0,00	0,00 °.∞	0,00	0.00 °.∞	0
10	0.00 0.00	0.00	0.00	ິ o°oo		0.00	0,00	0.00	0 00	0.00	0.00 ""	10
20	0.00 0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	20
30 40	0.00 °.∞	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00		0.00	0.00	0.00	30
40	0.00	0.00	o °00	0.00	0,00	0,00	0.00	° °∞	0.0 ∞	0.00	0.00 0.00	40
50	0.00	0,001 0,000	0.01 0.00	0.00 0.00	0,00	0,01 0,00	0,00 0,00	0.00	0.00	0,01 0,00	0,00	50
60 70	0.01 0.00	0.01	0,01 0,00	0.01	0.01 0.00	0.01	0,01 0,00 0,01	0.01	0.01	0.01	0.01	••
80	0.01 0.00	0.01 0.00	0.01 0.00	0.01	0.01	001	0,01	0.01	0.01	0.01	0.01	70 80
90	0.05 0.01	0.05	0.05	0.05	0'02	0.05	0.05	0'02	0'02	0.05	0.05	90
		1	ı	,								_
100	0'02	0.03	0.03	0.03	0.03	0.03	0.03	0.03	0.03	0.03	0.03	100
120	0.04 0.01	0.03	0,02	0.03	I	0.01	0'03 0'01	0'03 0'01	0.03	0.03	0'03 0'01	120
130	0.02	0.02		0 05	0.04 0.01	0.02 0.01	0.02	0 05 1		0.02 0.01	003.1	130
140	0.04	0.04 0.01	0.02 0.03	0.04	0.04	0.02	0.00	0.00 0.01	0.000	0.00	0.000 °.01	140
150	0.08	0.08	0.08	0.08	0.08			ľ				150
160	0.10 0.03	0.10 0.03	0.10 0.03	0.08	0.10	0.08	0.04	0'07 0'08	0'07 0'09 0'02	0.04	0.04	160
170	0.15 0.05	0'12	O.15 0.03	0,15	0,15	O'I2 0'02	011 . 1	0,11 0.03	O 4 4	O 1 1	O 11 -,1	170
180	0'14 0'03	0'14 °'03	0'14 °'03	0.14	0.14	0'14	0.19 0.03	0.13		0.13	V 13 1	180
190	0.14	0.12 0.03	0.14 0.03	0.19 0.03	0,19	0.19	0.19	0,10 0.00	0.12	0.12	0.12 0.08	190
200	0,50	0.50	0.10	0.10	0.10	0.10	0.18	0.18 0.03	0.18	0'17	0.12 0.03	200
210	0'23	0.50 0.03			O'22 0'03	0.55	024	02100	V ~ ~		0 20	210
220	0.50	0.04	0.22	0.25	0.5	0.5	0 24 0 04	0.24	0'24	2 0.03	024 . 1	220
230	0.30	0.30	7 0'01	0 29 0.03	0.59	0.58	0.58	0.54	0.04	0.04	0 20	230
240	0.33	0.33 0.04	0.32	0.04	0.32	0.32	0,31	0.31 0.04	0.04	0.30 0.04	0.30	240
250	0.37	0.34	0.36	0.36	0.36	0.36	0,32 °.04	0,32 0.04	0,32 °.04	0'34 0'04	0'34 0'04	250
260	041 0.05	· · · ·	0.02	0 40	0'40	0'40	V 39 2000 1	0.39	0.04	0.02	0.30	260
270 280	0'46 0'66	0.46 0.06	0.45	0.21	0.42	0 40 0.05	0'44 0'05	0.44 0.02	0'43	0.43	0'42 0'05	270 280
290	0.28 0.00	0.28 2 20	0.21 0.00	0.20	0.20	0.22 0.02	0.49	0'49 0'05	0.23 0.02	0.23 0.00	0'47 9'05 0'52 0'06	290
	3 00	1			0 00			i	1	i		
300 310	0.64 0.04	0.4	0.63	0.62	0.68	0.61 0.06	0.60	0.60 0.00	0.20	0.26	0.28 0.00	300
320	0.48	0.77 0.07	0.76 0.04	0.26	0.42	0.64 0.04	0.43	0.66 0.04	0.65	0.65	0.64 0.00	310 320
330	0.82 0.08	0.84 0.08	0.83 0.08	0.83 0.01	002 .	0.01		0.90	0.70	0.48	0'77	330
340	0.03 0.08	0.05	0.01	0.00 0.08	0.89 0.08	0.89	0.88 0.08	0.84 0.08	0.86	0.82 0.08	0.84 0.08	340
350	1.01	1,00	0.08 0.03	0.08	0.64	0.64 °.08	0.06	0.02 0.08	0.04 0.08	0.03 • .08	0'92	350
360	1 10	1 09	100 .	1.07 0.00	1 00	1 05	1 04	1'03	1,05 0.00	101 0.00	100	36 0
370	* * * * * * * * * *	1.19	1.17	1.19	1'15	1 14	113 000	1'12	I'II . I	1.10	1 00	370
380	1.29	1.58	1 2/ 0:10	1.50	1 24 0000	123 0.10	1,55 0,10	1'21 0'10	1,50 0,00	1.18 0.00	11/ .	380
390	1.40	1,39 0.11	13/ 0.11	1.39 0.11	1,34 °.11	1,33 °.11	1,35 0,10	1,31 0,10	1,50 0.10	1.54 0.11	1 20 0.10	
400	1.21 0.13	1,20 •.11	1.48 0.13	1'47 0'11	1'45 0'12	1'44 0'11	1'42 0'11	1'41 0'11	1,39 •.11	1,38 •.11	1,39 °.11	400
410	103	1.01 0.13	1 00 0.12	. 1 50 0-12	1 57 0.11	1.55	1 33	1'52	1.20	1'40	1/1//	410
420	1°75 °13	1'73 0'13	1.45	1'70 0'12	1.68	1.07	1 02 0.13	1.03	1 01 0.13	1 00 2.,2	1.29 ****	420
430 440	1'88 0'13 2'01 0'14	1.86 0.13	1.84 °.13 1.64 °.13	1.85 0.13	1.80 0.14	1'79 0'13	1,40 °,13	1.488 °.13	1.43 °.13	1.45 °.18	1.81 °.13	430 440
	l I		1		1							ł
450	2'15 0'15	2.13 0.12	2'11 0'14	2,00 0,14	2.07 0.14	2.02 0.14	2.03 0.14	2'01 0'13	1.08 0.14	1.06 •.13	1'94 6'13	450
460	2'30	2 20 0.12	~ ~ 3 ~	2 2 0 0 15	2.50 o.12	2'19 0'15	2 1/ 2	2'14	2,30 0,14	209	2 07 0'14	460
470 480	2.45 ° 16 2.61	2°43 0°15 2°58 0°16	2°40 0°16 2°56 0°16	2.38 °.12 5.29 °.19	2°365 2°516	2'34 o'15 2'49 o'15	2°31 °°15 2°46 °°15	2.58 0.12 2.43 0.19		2,38 0,19	2,36 0,12	470 480
490	2.44 0.19	2.24 °.19	2.72 0.16	5.60 °.12	2.67 0.16	2.64 0.19	5.61 °.19	5,20 °.12	2.41 0.12	2.24 •.12	2.21 °.12	490
500	2*94	2*91	2.88	2.86	2.83	2.80	0.0		2.72	2.60	2.66	500
- T	2 94	2 91	2 00	2 00	203	2 00	2.77	2.74	2 /2	209	200	🚾

Winkel φ in Graden.

The angle 9 in degrees.

L'angle p en degrés.

• · . •

Winkel φ in Graden.

L'angle q en degrés.

Dist. 1000—1100.

	1000 Diff.	1010 Diff.	1020 Diff.	1000 Diff.	1040 Diff.	1050 Diff.	1060 Diff.	1070 Diff.	1080 Diff.	1090 Diff.	1100 Diff.
0 10 20 30 40	0° 0'0 0° 17'2 17'8 0° 34'4 17'8 0° 51'6 17'8 1° 8'8 17'8 17'1	0° 0'0 0° 17'0 17'0 0° 34'1 17'1 0° 51'1 17'0 1° 8'1 17'0	0° 0'0 0° 16'9 16'9 0° 33'8 16'9 0° 50'6 16'8 1° 7'5 16'9	0° 0′0 0° 16′7 16′7 0° 33′4 16′7 0° 50′1 16′7 1° 6′8 16′7	0° 0'0 0° 16'6 16'6 0° 33'1 16'5 0° 49'7 16'6 1° 6'2 16'5 16'6	0° 0'0 0° 16'4 16'4 0° 32'8 26'4 0° 49'2 16'4 1° 5'6 16'4	0° 0'0 0° 16'3 16'3 0° 32'5 16'3 0° 48'8 16'3 1° 5'0 16'2 16'2	0° 0′0 0° 16′1 16′1 0° 32′2 16′1 0° 48′3 16′1 1° 4′4 16′0	0° 0'0 0° 15'9 15'9 0° 31'9 16'0 0° 47'8 15'9 1° 3'7 15'9	0° 0'0 0° 15'8 15'8 0° 31'6 15'8 0° 47'3 15'7 1° 3'1 15'8	0° 0′0 0° 15′6 15′6 0° 31′3 15′7 0° 46′9 15′6
50 60 70 80 90	1°25′9 1°43′0°17′1 2°0′1°17′1 2°17′2°17′1 2°34′3°17′1	1°25'1 1°42'1 17'0 1°59'0 16'9 2°16'0 17'0 2°32'9 16'9	1°24'3 1°41'1 16'8 1°57'9 16'8 2°14'7 16'8 2°31'5 16'7	1°23'5 1°40'2 16'7 1°56'9 16'6 2°13'5 16'6 2°30'1 16'6	1°22'8 1°39'3 16'5 1°55'8 16'5 2°12'3 16'4 2°28'7 16'4	1°22'0 1°38'3 16'3 1°54'7 16'4 2°11'0 16'3 2°27'3 16'3	1°21'2 1°37'4 16'2 1°53'6 16'2 2°9'8 16'3 2°25'9 16'1	1°20'4 1°36'5 16'0 1°52'5 16'0 2°8'5 16'0 2°24'5 16'0	1°19'6 1°35'5 15'9 1°51'4 15'9 2°7'3 15'8 2°23'1 15'8 15'8	1°18′9 1°34′6 15′7 1°50′3 15′7 2°6′0 15′7 2°21′7 15′7	1 33 7 15'6 1 49'3 15'5 2 4'8 15'5
100 110 120 130 140	2°51'3 3°8'3 17'0 3°25'3 16'9 3°42'2 16'9 3°59'1 16'8	2°49'8 3° 6'6 16'8 3°23'4 16'8 3°40'2 16'7 3°56'9 16'7	2°48′2 3° 4′9 16′7 3°21′6 16′6 3°38′2 16′6 3°54′8 16′5	2°46'7 3° 3'2 16'5 3° 19'7 16'5 3° 36'2 16'4 3° 52'6 16'4	2°45'1 3° 1'5 16'4 3° 17'9 16'3 3° 34'2 16'3 3° 50'5 16'3	2°43'6 2°59'8 16'8 3°16'0 16'8 3°32'2 16'8 3°48'3 16'1	2°42'0 2°58'1 16'1 3°14'2 16'0 3°30'2 16'0 3°46'2 15'9	2°40′5 2°56′4 3°12′3 3°28′2 3°28′2 3°44′0	2°38′9 2°54′7 15′8 3°10′5 15′8 3°26′2 15′7 3°41′9 15′7	2°37'4 2°53'0 15'6 3°8'6 15'6 3°24'2 15'6 3°39'8 15'5	2°35'8 2°51'3 15'5 3°6'8 15'5 3°22'2 15'4
150 160 170 180 190	4° 15'9 4° 32'7 6'7 4° 49'4 5° 6'1 5° 22'7 16'6	4° 13'6 4° 30'3 16'6 4° 46'9 16'5 5° 3'4 16'5 5° 19'9 16'4	4°11'3 4°27'8 16'5 4°44'3 16'4 5°0'7 16'3 5°17'0 16'3	4° 9'0 4° 25'4 16'3 4° 41'7 16'2 4° 57'9 16'2 5° 14'1 16'1	4° 6'7 4° 22'9 16'2 4° 39'1 16'1 4° 55'2 16'0 5° 11'2 16'0	4° 4'4 4° 20'5 16'0 4° 36'5 16'0 4° 52'5 16'0 5° 8'4 15'8	4° 2'1 4° 18'0 15'9 4° 33'9 15'8 4° 49'7 15'8 5° 5'5 15'7	3°59'8 4°15'6 15'8 4°31'3 15'7 4°47'0 15'6 5°2'6 15'6	3°57'6 4°13'2 15'6 4°28'8 15'6 4°44'3 15'5 4°59'8 15,5	3°55'3 4°10'7 15'4 26'1 15'4 4°41'5 15'4 4°56'9 15'3	4°23′6 15′3 4°23′6 15′3 4°38′8 15′3 4°54′0
200 210 220 230 240	5°39'3 16'5 5°55'8 16'4 6°12'2 16'4 6°28'6 16'3 6°44'9 16'3	5°36'3 16'3 5°52'6 16'3 6°8'9 16'8 6°25'1 16'8 6°41'3 16'1	5°33'3 16's 5°49'5 16'1 6°5'6 16'1 6°21'7 16'0 6°37'7 16'0	5°30'2 5°46'3 6°2'3 6°18'3 6°18'3 6°34'2 15'8	5°27'2 5°43'2 5°59'1 6°14'9 6°30'6 15'7	5°24'2 5°40'0 15'8 5°55'8 15'8 6°11'5 15'6 6°27'1 15'5	5°21'2 5°36'9 15'6 5°52'5 15'5 6°8'0 15'5 6°23'5 15'4	5°18'2 5°33'7 15'5 5°49'2 15'4 6°4'6 15'3 6°19'9 15'3	5°15'2 5°30'6 15'4 5°45'9 15'3 6°1'2 15'8 6°16'4 15'1	5°12'2 5°27'4 15'2 5°42'6 15'1 5°57'7 15'1 6°12'8 15'1	5° 24'3 15'0 5° 39'3 15'0 5° 54'3 14'9 6° 9'2 14'9
250 260 270 280 290	7° 1'1 7° 17'2 16'1 7° 33'3 16'0 7° 49'3 15'9 8° 5'2 15'8	6°57'4 16'0 7°13'4 15'9 7°29'3 15'9 7°45'2 15'8 8° 1'0 15'7	6°53'7 7°9'6 15'8 7°25'4 15'7 7°41'1 15'6 7°56'7 15'6	6°50'0 7°5'7 15'7 7°21'4 15'6 7°37'0 15'3 7°52'5 15'4	6°46'3 7°1'9 15'5 7°17'4 15'5 7°32'9 15'4 7°48'3 15'3	6°42'6 6°58'1 15'5 7°13'5 15'4 7°28'8 15'3 7°44'1 15'2	6°38'9 6°54'3 15'3 7° 9'6 15'8 7°24'8 15'1 7°39'9 15'1	6°35'2 6°50'4 7°5'6 15'1 7°20'7 15'0 7°35'7	6°31'5 6°46'6 15'1 7° 1'6 15'0 7°16'6 15'0 7°31'5 14'9	6°27'8 6°42'8 15'0 6°57'7 14'8 7°12'5 14'8 7°27'3 14'7	6°53'7 14'8
300 310 320 330 340	8°21'0 8°36'7 15'7 8°52'3 15'5 9°7'8 15'5 9°23'3 15'4	8°16'7 8°32'3 8°47'8 9°3'2 9°18'5 15'3 9°18'5	8°12'3 8°27'8 8°43'2 8°58'5 9°13'7 15'1	8° 7′9 15′4 8° 23′3 15′3 8° 38′6 15′3 8° 53′8 15′1 9° 8′9 15′0	8° 3'6 8° 18'9 15'1 8° 34'0 15'1 8° 49'1 15'0 9° 4'1 14'9	7°59'3 8°14'4 8°29'4 8°44'4 8°59'3 14'8	7°55'0 15'0 8°10'0 14'9 8°24'9 14'8 8°39'7 14'8 8°54'5 14'7	7°50′6 8°5′5 14′9 8°20′3 14′7 8°35′0 14′7 8°49′7 14′6	7°46'3 8°1'1 14'8 8°15'8 14'7 8°30'4 14'6 8°44'9 14'5	7°42'0 7°56'6 8°11'2 8°25'7 8°40'1 4'3	8°21'0 14'4 8°35'3 14'2
380	10 24 2	9°33'8 15'1 9°48'9 15'1 10° 4'0 14,9 10°18'9 14'9 10°33'8 14'8	9°28'8 15'1 9°43'9 15'0 9°58'9 14'8 10°13'7 14'8 10°28'5 14'6	10-23-1	9°19'0 9°33'8 9°48'6 10°3'2 14'5 10°17'7	9°14'1 9°28'8 14'7 9°43'4 14'6 9°58'0 14'4 10°12'4 14'4	9° 9'2 9°23'8 14'5 9°38'3 14'4 9°52'7 14'3 10° 7'0 14'3	9° 4'3 14'5 9° 18'8 14'4 9° 33'2 14'3 9° 47'5 14'8 10° 1'7 14'8	8°59'3 9°13'7 14'4 9°28'0 14'3 9°42'2 14'8 9°56'3 14'1	8°54'4 9° 8'7 14'2 9° 22'9 14'1 9° 37'0 14'0 9° 51'0 13'9	9°31'7 14'9 9°31'7 13'9 9°45'6 13'9
420 430 440	11° 8′8 14′7 11° 23′5 14′5 11° 38′0 14′5 11° 52′5 14′3	10°48'6 11° 3'3 14'5 11°17'8 14'5 11°32'3 14'3 11°46'6 14'3	10°43'1 10°57'7 11°12'2 11°26'5 11°40'8 14'3	10°37'7 10°52'1 11°6'5 11°20'8 11°35'0 14'8 11°35'0	10°32'2 10°46'6 14's 11° 0'8 14's 11°15'0 14'1 11°29'1 14'0	10°26'8 10°41'0 14'8 10°55'2 14'1 11° 9'3 13'9 11°23'2 13'9	10°21'3 14'2 10°35'5 14'0 10°49'5 14'0 11° 3'5 13'9 11°17'4 13'8	10°15'9 14'0 10°29'9 14'0 10°43'9 13'9 10°57'8 13'8 11°11'6 13'7	10°10'3 14'0 10°24'3 13'9 10°38'2 13'8 10°52'0 13'7 11° 5'7 13'6	10° 4'9 10° 18'8 13'8 10° 32'6 13'7 10° 46'3 13'6 10° 59'9 13'5	9°59′5 13′7 10°13′2 13′7 10°26′9 13′6 10°40′5 13′5 10°54′0 13′4
450 460 470 480 490	12° 6'8 12°21'1 14'1 12°35'2 14'0 12°49'2 13'9 13° 3'1 13'8	12° 0′9 14′2 12° 15′1 14′0 12° 29′1 13′9 12° 43′0 13′9 12° 56′9 13′7	11°55'0 12° 9'0 12° 23'0 12° 23'0 13'8 12° 36'8 13'7 12° 50'5 13'7	1 1°49'0 14'0 12° 3'0 13'9 12° 16'9 13'7 12° 30'6 13'7 12° 44'3 13'6	11°43'1 11°57'0 12°10'7 12°10'7 12°24'4 13'6 12°38'0 13'5	11°37′1 11°50′9 13′7 12° 4′6 13′6 12° 18′2 13′5 12° 31′7 13′4	11°31'2 11°44'9 13'6 11°58'5 13'5 12°12'0 13'4 12°25'4 13'4	11°25'3 13'6 11°38'9 13'5 11°52'4 13'4 12°5'8 13'4 12°19'2 13'8	11°19'3 11°32'8 11°46'3 11°59'6 13'3 12°12'9	11°13'4 11°26'8 13'3 11°40'1 13'3 11°53'4 13'9 12° 6'6 13'1	11° 7'4 11° 20'8 13'3 11° 34'1 13'1 11° 47'2 13'1 12° 0'3 13'0
500	13°16′9	13°10′6	13° 4′2		12°51′5	12°45′1	12°38′8	12°32′4	12°26′1	12°19′7	12°13′3

Winkel φ in Graden.

L'angle φ en degrés.

Dist. 1100—1200.

	1100 Diff.	1110 Diff.	1120 Diff.	1180 Diff.	1140 Diff.	1150 Diff.	1160 Diff.	1170 Diff.	1180 Diff.	1190 Diff.	1200 Diff.
0 10 20 30 40	0° 0'0 0° 15'6 15'6 0° 31'3 15'7 0° 46'9 15'6 1° 2'5 15'6	0° 0'0 0° 15'5 15'5 0° 31'0 15'5 0° 46'5 15'5 1° 2'0 15'4	0° 0'0 0° 15'4 15'4 0° 30'7 15'4 0° 46'1 15'4 1° 1'4 15'3	0° 0'0 0° 15'2 15'2 0° 30'5 15'3 0° 45'7 15'2 1° 0'9 15,2	0° 0'0 0° 15'1 15'1 0° 30'2 15'1 0° 45'3 15'1 1° 0'4 15'1	0° 0'0 0° 15'0 15'0 0° 30'0 15'0 0° 44'9 14'9 0° 59'9 15'0	0° 0'0 0° 14'8 ^{14'8} 0° 29'7 ^{14'9} 0° 44'5 ^{14'8} 0° 59'4 ^{14'9}	0° 0'0 0° 14'7 ^{14'7} 0° 29'4 ^{14'7} 0° 44'1 ^{14'7} 0° 58'8 ^{14'7}	0° 0'0 0° 14'6 14'6 0° 29'2 14'6 0° 43'8 14'6 0° 58'3 14'5	0° 0'0 0° 14'5 14'5 0° 28'9 14'4 0° 43'4 14'5 0° 57'8 14'4	0° 0'0 0° 14'3 ^{14'3} 0° 28'7 ^{14'4} 0° 43'0 ^{14'3} 0° 57'3 ^{14'3}
50 60 70 80 90	1°18'1 1°33'7 15'6 1°49'3 15'5 2°4'8 15'5 2°20'3 15'5	1°17'4 1°32'9 15'5 1°48'3 15'4 2° 3'7 15'4 2°19'1 15'4	1°16'8 1°32'1 15'3 1°47'4 15'3 2°2'7 15'3 2°18'0 15'3	1°16'1 1°31'3 15'2 1°46'5 15'2 2° 1'7 15'8 2°16'8 15'1	1°15′5 1°30′6 15′1 1°45′6 15′0 2°0′6 15′0 2°15′6 15′0	1°14'8 1°29'8 15'0 1°44'7 14'9 1°59'6 14'9 2°14'5 14'9	1°14'2 1°29'0 14'8 1°43'8 14'8 1°58'6 14'8 2°13'3 14'7	1°13'5 1°28'2 14'7 1°42'9 14'7 1°57'5 14'6 2°12'2 14'7	1°12'9 1°27'4 14'5 1°42'0 14'6 1°56'5 14'5 2°11'0 14'5	1°12′2 1°26′6 14′4 1°41′0 14′4 1°55′4 14′4 2°9′8 14′4	1°11'6 1°25'9 14'3 1°40'2 14'3 1°54'4 14'2 2° 8'7 14'3
100 110 120 130 140	2°35'8 2°51'3 15'5 3°6'8 15'5 3°22'2 15'4 3°37'6 15'4	2°34′5 2°49′9 15′4 3°5′2 15′3 3°20′5 15′3 3°35′8 15′3	2°33'3 2°48'5 3°3'7 3°18'9 3°34'0 15'1 3°34'0	2°31'9 2°47'0 15'1 3° 2'1 15'1 3°17'2 15'1 3°32'2 15'0 15'0	2°30′6 2°45′6 15′0 3°0′6 15′0 3°15′5 14′9 3°30′4 14′9	2°29'4 2°44'2 14'8 2°59'0 14'8 3°13'8 14'8 3°28'6 14'8	2°28'1 2°42'8 14'7 2°57'5 14'7 3°12'2 14'7 3°26'8 14'6	2°26'8 2°41'4 14'6 2°56'0 14'6 3°10'5 14'5 3°25'0 14'5	2°25′5 2°40′0 14′5 2°54′4 14′4 3°8′8 14′4 3°23′2 14′4	2°24'2 2°38'5 14'3 2°52'8 14'3 3°7'1 14'3 3°21'4 14'3	2°22'9 2°37'1 14'2 2°51'3 14'2 3°5'5 14'1 3°19'6 14'1
150 160 170 180 190	3°53'0 4°8'3 15'3 4°23'6 15'3 4°38'8 15'2 4°54'0 15'2	3°51'0 4°6'2 15'2 4°21'4 15'1 4°36'5 15'1 4°51'6 15'0	3°49'1 4° 4'2 15'0 4° 19'2 15'0 4° 34'2 15'0 4° 49'2 14'9	3°47'2 4°2'1 14'9 4°17'0 14'9 4°31'9 14'9 4°46'8 14'9	3°45'3 14'8 4°0'1 14'8 4°14'9 14'7 4°29'6 14'7 4°44'3 14'7	3° 43' 4 3° 58' 1 '4'7 4° 12'7 '14'6 4° 27' 3 '14'6 4° 41' 9 '14'6	3°41'4 3°56'0 14'6 4°10'6 14'5 4°25'1 14'5 4°39'6 14'5	3°39'5 3°54'0 4°8'4 4°22'8 4°37'1 14'3	3°37′6 3°51′9 14′3 4° 6′2 14′3 4°20′5 14⁄3 4°34′7 14′9	3°35′7 3°49′9 4°4′1 4°18′2 14′1 4°32′3 14′1	3°33'7 3°47'8 4° 1'9 4° 15'9 4° 15'9 4° 29'9 4° 29'9
200 210 220 230 240	5° 9'2 5° 24'3 15'1 5° 39'3 15'0 5° 54'3 14'9 6° 9'2 14'9	5° 6'6 5° 21'6 15'0 5° 36'5 14'9 5° 51'4 14'8 6° 6'2 14'8	5° 4'1 5° 19'0 14'9 5° 33'8 14'8 5° 38'5 14'7 6° 3'2 14'7	5° 1'6 5° 16'3 14'7 5° 31'0 14'7 5° 45'6 14'6 6° 0'2 14'6	4°59'0 5°13'7 14'7 5°28'3 14'6 5°42'8 14'5 5°57'3 14'5	4°56′5 5°11′0 14′5 5°25′5 14′5 5°39′9 14′4 5°54′3 14′4	4°51'0 5° 8'4 14'4 5°22'7 14'3 5°37'0 14'3 5°51'3 14'3	4°51'4 5° 5'7 14'3 5° 19'9 14'2 5°34'1 14'2 5°48'3 14'1	4°48′9 5° 3′1 ^{14′2} 5° 17′2 ^{14′1} 5° 31′3 ^{14′1} 5° 45′3 ^{14′0}	4°46'4 5°0'4 14'3 5°14'4 14'3 5°28'4 13'9 5°42'3 13'9	4°43′9 4°57′8 5°11′7 13′8 5°25′5 13′8 5°39′3 13′8
250 260 270 280 290	6°24'1 6°38'9 14'8 6°53'7 14'8 7°8'4 14'7 7°23'1 14'6	6°21'0 6°35'7 14'7 6°50'4 14'6 7° 5'0 14'5 7° 19'5 14'5	6°17'9 6°32'5 6°47'1 7° 1'6' 14'4 7°16'0 14'4	6°14'8 6°29'3 14'5 6°43'7 14'4 6°58'1 14'4 7°12'4 14'3	6°11'7 6°26'1 14'3 6°40'4 14'3 6°54'7 14'2 7° 8'9 14'1	6° 8'6 6° 22'9 14'3 6° 37'1 14'2 6° 51'2 14'1 7° 5'3 14'1	6° 5′5 14′1 6° 19′6 14′1 6° 33′7 14′1 6° 47′8 14′0 7° 1′8 13′9	6° 2'4 6° 16'4 14'0 6° 30'4 13'9 6° 44'3 13'9 6° 58'2 13'8	5°59'3 13'9 6°13'2 13'9 6°27'1 13'8 6°40'9 13'8 6°54'7 13'7	5°56′2 6°10′0 13′8 6°23′8 13′8 6°37′5 13′6 6°51′1 13′6	5°53'I 6° 6'8 13'6 6°20'4 13'6 6°34'0 13'6 6°47'6 13'5
300 310 320 330 340	7°37'7 7°52'2 14'5 8° 6'6 14'4 8°21'0 14'4 8°35'3 14'3	7°34'0 7°48'4 8° 2'7 8° 17'0 14'2 8°31'2 14'1	7°30′3 7°44′6 14′3 7°58′9 8°13′1 8°27′2 14′1	7°26'7 7°40'9 14'1 7°55'0 14'1 8° 9'1 14'0 8°23'1 13'9	7°23'0 7°37'1 14'0 7°51'1 14'0 8°5'1 14'0 8°19'0 13'8	7° 19'4 7° 33'4 14'0 7° 47'3 13'8 8° 1'1 13'8 8° 14'9 13'8	7° 15'7 7° 29'6 13'8 7° 43'4 13'8 7° 57'2 13'7 8° 10'9 13'6	7°12'0 7°25'8 13'7 7°39'5 13'7 7°53'2 13'6 8°6'8 13'5	7° 8'4 7° 22'1 13'6 7° 35'7 13'5 7° 49'2 13'5 8° 2'7 13'4	7° 4'7 13'6 7° 18'3 13'5 7° 31'8 13'5 7° 45'3 13'4 7° 58'7 13'3	7° 1'1 13'4 7° 14'5 13'4 7° 27'9 13'4 7° 41'3 13'3 7° 54'6 13'2
350 360 370 380 390	8°49'5 14'1 9° 3'6 14'1 9°17'7 14'0 9°31'7 13'9 9°45'6 13'9	8°45'3 14'1 8°59'4 14'0 9°13'4 13'9 9°27'3 13'8 9°41'1 13'7	9° 9'0 13'8 9° 22'8 13'7 9° 36'5 13'7	9° 18'3 13'7 9° 32'0 13'6	9°27'4 13'5	8°55'9 9°9'4 13'5 9°22'9 13'4	8°24'5 8°38'1 8°51'6 9°5'0 9°5'0 9°18'3 13'3	8°20'3 8°33'8 8°47'2 9°0'5 9°13'8 13'2	8° 16' 1 8° 29' 5 8° 42' 8 8° 56' 0 9° 9' 2	8 25 3 13'2	8° 7'8 8° 21'0 13'1 8° 34'1 13'3 8° 47'1 13'0 9° 0'1 12'9
400 410 420 430 440	9°59′5 13′7 10°13′2 13′7 10°26′9 13′6 10°40′5 13′5 10°54′0 13′4	10°49′1 13'5	9°50′2 10° 3′8 13′5 10° 17′3 13′4 10°30′7 13′3 10°44′0 13′3	9°45'6 9°59'1 13'4 10°12'5 13'3 10°25'8 13'3 10°39'1 13'1	9°40′9 13′4 9°54′3 13′3 10° 7′6 13′3 10°20′9 13′2 10°34′1 13′1	9°36'3 9°49'6 13'2 10° 2'8 13'2 10° 16'0 13'1 10° 29'1 13'0	9°31'6 9°44'8 13'2 9°58'0 13'1 10°11'1 13'0 10°24'1 12'9	9°27'0 13'1 9°40'1 13'1 9°53'2 13'0 10° 6'2 12'9 10° 19'1 12'8	9°22'3 13'1 9°35'4 13'0 9°48'4 12'9 10° 1'3 19'8 10° 14'1 12'7	9°17'7 9°30'6 12'9 9°43'5 12'8 9°56'3 12'8 10° 9'1 12'7	9°13'0 12'9 9°25'9 12'8 9°38'7 12'7 9°51'4 12'7 10° 4'1 12'6
450 460 470	11° 7'4 11°20'8 13'3 11°34'1 13'1 11°47'2 13'1 12° 0'3 13'0	11° 2'4 11°15'6 13'2 11°28'8 13'1 11°41'9 13'0 11°54'9 12'9	10°57'3 13'2 11°10'5 13'1 11°23'6	10°52'2 11°5'3 13'0 11°18'3 12'9 11°31'2 12'9 11°44'1 12'8	10°47'2 11° 0'2 15'9 11°13'1 12'9 11°26'0 12'7 11°38'7 12'7	10° ±2′1 12′9 10° 55′0 12′9 11° 7′9 12′8 11° 20′7 12′7 11° 33′4 12′6	10° 37′0 12′8 10° 49′8 12′8 11° 2′6 12′7 11° 15′3 12′6 11° 27′9 12′6	10°31′9 12′8 10°44′7 12′7 10°57′4 12′6 11°10′0 12′5 11°22′5 12′5	10° 26'8 12'7 10° 39'5 12'6 10° 52'1 12'6 11° 4'7 12'5 11° 17'2 12'4	10°21'8 12'6 10°34'4 12'5 10°46'9 12'5 10°59'4 12'4 11°11'8 12'3	10°16'7 12'5 10°29'2 18'4 10°41'6 18'4 10°54'0 18'3 11° 6'3 18'3
500	12°13′3	12° 7′8	12° 2'4	11°56'9	11°51′4	11°46′0	11°40′5	11°35′0	11°29'6	11°24'1	11°18'6

Winkel q in Graden.

L'angle q en degrés.

Dist. 1200—1300.

	1200	1210	1220	1230	1240	1250	1260	1270	1290	1290	1800
	Diff.	Diff.	Diff.	Diff.	Diff.	Diff.	Diff.	Diff.	Diff.	Diff.	Diff.
0	0° 0′0	0° 0′0	o° oʻo	o° oʻo	o° oʻo ,	o° oʻo ,	0° 0′0	o° oʻo ,	o° oʻo ,	o° oʻo	0° 0′0
10	0° 14′3 14′3	0° 14'2 14'2	0° 14′ 1 14′ 1	0° 14'0 14'0	0° 13'9 13'9	0° 13'8 13'8	0° 13'7 13'7	0° 13′5 13′6	0°13'4	0° 13'3 13'3	0° 13'2 13'3
20	0° 28′ 7	0°28'4	0°28′2 14′1	0°28′0 14°	0°27′8 13′9	0 27 0	0 27 3 1/4	0 27 1	0°26′9 13′5	0 20 7	0 20 5
30	0°43′0 ^{14′3} 0°57′3 ^{14′3}	0°42′6 14°2 0°56′8 14′2	0 42 3	0 42 0 ,	0 41 /	0 41 3	0410 ,	0 40 0 ,46	0 40 3	0 400	0 39 7
40	0 57 3 4/3	0 30 8 14/2	0°56'4 14'1	0°56′0 13′9	0°55′5 13°9	13.4	13.7	13'5	13'4	13 3	13'2
50	1°11′6	1°11'0	1°10′5	1° 9′9	1° 9'4	1° 8'8	1° 8'3	1° 7'7	1° 7'2	1° 6'6	1° 6'1
60	1°25′9 14′3	1025/2 14/2	1°24'6 14'1	1°23'9	1°23'2 13'8	I°22'6 13'8	1 21 9 13 6	1°21'3 13'6	1°20'6 13'4	1°19′9 13′3	1°19'3 13'2
70	1402	1 39'4	1°38′6 14°1	1 37 9 14 0	1°50′9 13′8	1°36'3 13'7	1,350 136	1 34 0 13/5	1 34'0 13'4	1 33 2	1 32 5
80	2° 8'7 14'3	I 53'5 14'2	2° 6′7 14′0	2° 5′7 13′9		1 300 ,	2° 2'8 13'6	1°48′3 13′5	2° 0′8 13′4	1 40 5	1 45 7 13 2
90	2 0 / 14'2	2 7.7 141	2 0 / 14'0	2 5 / 13'9	2° 4'7 13'8	2° 3′7 13′7	2 20 136	2 10 13'5	134	1°59'8 13'3	1°58′8 13′2
100	2°22'9	2°21′8	2°20'7	2°19′6	2°18′5	2°17'4	2°16'4	2°15'3	2°14'2	2°13'1	12°12'0
110	2037'1 14'2	2°35′9 1411	2°34′7 14°0	2°33′5 13′9	2° 32′ 3 ′ 3° ′	2°31'1 137	202010 133	2°28'7 13,4	2027'5 133	2°26'3 13'2	2°25'1 13'1
120	2 51 3	2°50'0 14'1	2°48'7 14'0	2°47′4 13′9	2 40 1	2044'8 13'6	1 2 4 4 4	2042'2 13'5	1 2 10 0	2 39 5 13 2	2 38 2
130	3 55	3 41 46	3 2 7 13 9	3 1'3 13'8	2 59 8 13'7	2 50 4	2 57 0	2 55 0	20541 13/3	2 52 7	2 51'3 13'1
140	3°19'6 14'1	3-18-1	3, 10, 9, 13, 8	3 15 1 13'8	3 13 5 13'7	3 12'0 13'6	3° 10′5 13′5	3° 9'0 13'4	$\frac{3}{13}$ 7.4 $\frac{13}{13}$	3° 5'9 13'2	3 44 131
150	3°33'7	3°32′1	3°30′5	3°28′9	3°27'2	3°25'6	3°24'0	3°22'4	3°20'7	3°19'1	3°17'5
160	3°47′8 14′1	3°46′1 14′0	3°44'4 13'9	3 42'7	3°40'9 13'7	3°39'2'r	3°37'5 13'5	3°35'7 13'3	3°34′0 13'3	3°32'2 13'1	3°30'5 13'0
170	4 10 ,	40 01 130	3°58′2 3′8	3°56'4 13'7	3°54′5 13′6	3°52'7 13'5	3°50'9 33'4	3°49'0 13'3	3°47′2 13′2	3 45 3 3 13 1	3 43 5 36
180	4 150	4 14'0	4 12'0	4 10 1	4 8 1 13'6	4 0'2	4 43	4 2 3 13'3	10 - 16 13/2	3 58 4 13'1	3 50 5
190	4°29′9 14′0	4027'9 13'8	4 25 8 13'8	4°23'8 13'6	4 21 7 13'6	4° 19'7 13'4	4 17'7 13'3	4 15'6 13'2	4013'6 13'1	4 11'5 13'0	1 (1 5
200	4°43′9	4°41′7	4°39'6	4°37'4	4°35′3	4°33′1	4°31'0	4°28′8 ,	4°26'7	4°24'5	4°22'4
210	4°57′8 139	4°55′5 13′8	4°53'3 '3'	4°51′0 13′6	4°48′8 '33	4°46′5 '34	4°44'3 133	4°42'0 13'2	4°39′8 131	4°37′5 13′°	4°35'3 129
220	5°11'7 13'8	5 9'3 13'8	5° 7'0 13'7	5° 4'6 13'5	50 2'3 13'5	4°59′9 13′4	4°57'6 13'3	$4^{\circ}_{0}55'_{12}^{\prime}_{13'_{1}}^{13'_{2}}$	4°52'9 13'1	4°50'5 13'9	4°48′2 12′8
230	5 25 5 13'8	5 23 1	5 20 6 13 6	5 18 1 13'5	5, 15, 7 134	5 13 2 .	5 10 8 13/2	5 83 134	5 50	5 3 4 12'9	5 10
240	5 39 3 13 18	5°36′8 13′7	5 34'2 13'6	5 31 6 13 5	5 29 1 134	5°26′5 13′3	5 24 0 13/2	5°21'4 13'1	5° 18'9 13'0	5 10'3 12'9	5° 13'8 12'8
250	5°53'1 13'7	5°50′4	5°47'8	5°45'1	5°42′5	5°39'8	5°37'2	5°34'5	5°31'9	5°29'2	5°26'6
260	6° 6′8 13′7	6° 4'0 '3" l	6° 1'3 33	5° 58' 5 13 4	5°55'8 13'3	5°53'0	5°50'3 13'1	5°47'5 "."	ຸ 5°ມມ'8 ້ຳ".ັ	5°42'0	1 E 20'2
270	0 20 4	6° 17'6 13'6	6° 14'7 13'4	6°11'9 '3'	6° 9'1 13'3	6° 6′2	6° 3'4	6° 0'5	5 57 7 12'8	5°54'8	5°52'0
280	0°34'0	0.31.1	0 28 1	0 25 2	0 22 3	0,10,3	0,10,1	0,13,7	0 10 5 12/8	0 7'0	0 4.7 126
290	6°47'6 13'5	6°44′6 13′4	6°41′5 13′3	6°38′5 13′3	6°35′5 13′1	6°32'4 13'1	6°29'+ 12'9	6°26'3 12'9	6 23 3 12 8	6°20'3 12'7	6° 17'3 12'6
300	7° 1'1	6°58′0	6°54′8	6°51'7'a	6°48'6	6°45′5	6°42'3	6°39'2	6°36′1	6°33'0 12'6	6°29'9
310	$7^{\circ}_{0}14'5^{13'4}_{13'4}$	7°11'3 '3'	7° 8′1 3,3	7° 1'0 '3.	7° 1'7 13'1	6°58′5 3,	0 55'2	6°52'0 "6	1 6°48'8 127	6°45′6 12′6	6°42'4 12'5
320	7°27'9	7°24'6 13'3	7°21'3 13'2	7° 18'0 13'1	7014'7 13'0	7°11'4 12'9	70 8'1 12'9	7° 4'8 12'8	7° 1'5 12'7	6°58′2 2′5	6°54'9
330	7 41 3 13 3	7 37 9 13/2	7 34 5 13'1	7 31'1	7 277	7 24 3 12'8	7 20'9 12'8	7 17'5	7 14'1 12'6	7 10'7 12'5	7 7 3 124
340	7 54'0 13'2	7.21.1	7 47 6 131	7°44′1 13°0	7°40'6 12'9	7 37'1 12'8	7 33'7 12'7	7 30'2 12'6	7 20 7 125	7 23 2 124	7-19.7 12/4
350	8° 7'8	8° 4′2 8° 17′2 13′1	8° 0'7 13'9	7°57′1	7°53′5 12′8	7°49'9 12'8	7°46'4 12'6	7°42'8 . ,.	7°39'2	7°35'6	7°32'1 12'3
360	8°21'0		V *3 / . /.	8° 10'0 ''		0 4 / /	7 59'0	7°42'8 7°55'4 12'5	7 51 7	7°35'6 7°48'0 8° 0'4	7 44 4
370	0 34 1 13'0	8°30′3 3′6	8 26 6	802210 ***	8°10'1 12°	001.	ι Χ ^υ ττής .	8 7'O	8° 4' I 12'4	8° 0'4 12'4 8° 12'7	7°56'6 12'2 8° 8'8 12'2
380	8°47′1 13′°	8°43′3 12′9	8°39'5 12'8 8°52'3 13'8	8 35'7 12'7	8°31'8 12'7 8°44'5 12'7	8 28 0 12 6	8 24 2	8° 20'3 12'4 8° 32'7		8°12'7 12'3	8 8 8 12 2
390	9 0'1 12'9	8 50 2	5-52'3 19'8	8°35'7 12'8 8°48'4 12'7		8°40'0 12'5	8°24'2 12'5 8°36'7 12'4	8°32'7 12'4	• • • •	8,54,0 15,5	8 21 0 121
400	9° 13'0	9° 9'0	9° 5'1 12'7 9° 17'8 12'6 9° 30'4 12'6 9° 43'0 12'5 9° 55'5 12'4		8°57'1	8°53'1	8°40'1		804111		803311 120
410	0 25'0	9°21'8	9°17'8 12'7	9° 1'1 9° 13'7 12'5	8°57'I 9° 9'6 12'5	8°53' I 12'4 9° 5'5 12'4 9° 17'9 12'3 9° 30'2 12'3 9° 42'5 12'2	9° 1'4 12'3	8°57'+ 12'3	8°41'1 12'2 8°53'3 12'1 1 9° 5'4 12'1	8°49'2 12'1	8°45' I 12'0
420	9° 38′ 7 12′7 9° 51′ 4 12′7 10° 4′ 1 12′6	9°34′5 ''	9°30'4	0,20,5	9° 22' I 12'5 9° 34' 5 12'4 9° 46' 8 12'3 9° 46' 8 12'3	9°17'9 12'3	9°13'7 12'3 1 9°26'0 12'2 9°38'2 12'1	9 96 122	9 5,4 12,1	9° 1'3 12'0	8°57'I 12'0 9°9'I 11'9 9°21'O 11'8
430	9 51 4 12 7	9°47'2 12'6 9°59'8 12'5	9 43 0 12/5	9 30 7 124	9 34 5 12/3	9°30′2 12′3 9°42′5 12′2	$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	9°21'8 12'1 9°33'9 12'1	9° 17'5 12'1	U 1 1 1	9 9'1 11'9
H 1			9 55 5 124	9-51-1 12/4		9-42'5 12'2	9.30.5			9 25 3 11/9	
450	10° 16'7	10°12'3	10° 7′9 12′4	10° 3′5 12′3 10° 15′8 12′2 10° 28′0 12′2 10° 40′2 1	9°59'1	9°54'7	9°50'3	9°46′0 12′0 9°58′0 11′9 10° 9′9 11′9 10°21′8 11,8	9°41'6	9°37′2 11′8 9°49′0 11′8	9°32′8 11′8 9°44′6 11′7
1 400 1		10 24 7	10°20'3 12'3	10° 15'8	10°11'3 12'2	10° 6'9 12'2	10° 2'4 12'0	9°58′0 11′0	9°53'5 119	9°49'0	9°44'6,
470	10°41′6 12′4	10 37 1 12/3	10° 32'6	10°28'0 12'2	10°23'5	100190 120	100 144 120	10° 9'9 11'9	100 5'4 11'8	10° 0'8 11'8	9 56'3 11'7
480	10°54'0 12'3 11° 6'3 12'3	10° 37' 1 12'3 10° 49' 4 12'3 11° 1'7 12'2	10° 32′6 12′2 10° 44′8 12′2 10° 57′0 12′1	10°40'2 12'1 10°52'3 12'1	10 35'0	10 31'0	110°20'4 11'9	10 21 8	10 17'2	10 12'0 11'7	9°56′3 11′7 10° 8′0 11′6
490 j			10 57 0 121	10-52.3	10° 35′6 12′1 10° 35′6 12′0 10° 47′6 12′0	10-43.0 11,0	10, 38,3 11,8	10° 9′9 11′9 10° 21′8 11,8 10° 33′6 11′8	10-28-9 11/7	10 24 3 116	19 19 11'5
500	11°18'6	11°13′9		11° 4'4	10°59'6	10°54'9	10°50′1	10°45′4	10°40′6	10°35′9	10°31'1
				1	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	- 379	1	10 +	1	1	

Winkel φ in Graden.

L'angle φ en degrés.

Dist. 1300—1400.

	1300 Diff.	1810 Diff.	1820 Diff.	1880 Diff.	1840 Diff.	1350 Diff.	1860 Diff.	1870 Diff.	1880 Diff.	1890 Diff.	1400 Diff.
0 10 20 30 40	0° 0'0 0° 13'2 13'3 0° 26'5 13'3 0° 39'7 13'2 0° 52'9 13'2 13'8	0° 0'0 0° 13'1 13'1 0° 26'3 13'2 0° 39'4 13'1 0° 52'5 13'1 13'1	0° 0'0 0° 13'0 13'0 0° 26' 1 13'1 0° 39' 1 13'0 0° 52' 1 13'0	0° 0'0 0° 12'9 12'9 0° 25'9 13'0 0° 38'8 12'9 0° 51'7 12'9 13'0	0° 0'0 0° 12'8 12'8 0° 25'7 12'9 0° 38'5 12'9 0° 51'4 12'8	0° 0'0 0° 12'7 ^{12'7} 0° 25'5 ^{12'8} 0° 38'2 ^{12'7} 0° 51'0 ^{12'8}	0° 0′0 0° 12′7 12′7 0° 25′3 12′6 0° 38′0 12′6 0° 50′6 12′6	0° 0'0 0° 12'6 12'6 0° 25' 1 12'5 0° 37' 7 12'6 0° 50' 2 12'5 12'6	0° 0'0 0° 12'5 12'5 0° 24'9 12'5 0° 37'4 12'5 0° 49'8 12'4 12'5	0° 0'0 0° 12'4 12'4 0° 24'8 12'4 0° 37'1 12'3 0° 49'5 12'4 18'3	0° 0'0 0° 12'3 18'3 0° 24'6 12'3 0° 36'8 13'2 0° 49'1 18'3 18'3
50 60 70 80 90	1° 6'1 1°19'3 13'2 1°32'5 13'2 1°45'7 13'2 1°58'8 13'1 13'2	1° 5'6 1° 18'7 13'1 1° 31'8 13'1 1° 44'9 13'1 1° 58'0 13'1 13'0	1° 5′ 1 1° 18′ 1 13′0 1° 31′ 1 13′0 1° 44′ 1 13′0 1° 57′ 1 13′0	1° 4'7 1° 17'6 12'9 1° 30'5 12'9 1° 43'4 12'9 1° 56'3 12'8	1° 4'2 1°17'0 12'8 1°29'8 12'8 1°42'6 12'8 1°55'4 12'8	1° 3'7 12'8 1° 16'5 12'7 1° 29'2 12'7 1° 41'9 12'7 1° 54'6 12'7	1° 3'3 1° 15'9 12'6 1° 28'5 12'6 1° 41'1 12'6 1° 53'7 12'6	1° 2′8 1° 15′3 12′5 1° 27′9 12′5 1° 40′4 12′5 1° 52′9 12′5	1° 2'3 1° 14'7 12'4 1° 27'2 12'5 1° 39'6 12'4 1° 52'0 12'4	1° 1'8 1° 14'2 12'4 1° 26'5 12'3 1° 38'9 12'4 1° 51'2 12'3	1° 1'4 1°13'6 ^{12'2} 1°25'9 ^{12'3} 1°38'1 ^{12'2} 1°50'4 ^{12'3}
100 110 120 130 140	2°12'0 2°25'1 ^{13'1} 2°38'2 ^{13'1} 2°51'3 ^{13'1} 3°4'4 ^{13'1}	2°11'0 2°24'1 ^{13'1} 2°37'1 ^{13'0} 2°50'1 ^{13'0} 3°3'1 ^{13'0}	2°10'1 2°23'0 13'0 2°36'0 13'0 2°48'9 12'9 3°1'8 12'9	2° 9' I 2° 22'0 12'9 2° 34'8 12'8 2° 47'7 12'9 3° 0'5 12'8 12'8	2° 8'2 2°21'0 ^{12'8} 2°33'7 ^{12'7} 2°46'5 ^{19'8} 2°59'2 ^{18'7} 12'7	2° 7'3 12'7 2° 20'0 12'6 2° 32'6 12'6 2° 45'3 12'6 2° 57'9 12'6	2° 6'3 2° 18'9 12'6 2° 31'5 12'5 2° 44'0 12'5 2° 56'6 12'5	2° 5'4 2° 17'9 12'5 2° 30'4 12'5 2° 42'8 12'4 2° 55'2 12'4 12'4	2° 4'4 2° 16'8 12'4 2° 29'2 18'4 2° 41'6 12'4 2° 54'0 12'4 18'3	2° 3′5 2° 15′8 12′3 2° 28′1 12′3 2° 40′4 12′3 2° 52′6 12′8 18′3	2° 2'6 2° 14'8 18'2 2° 27'0 12'2 2° 39'2 18'2 2° 51'3 18'1 18'2
150 160 170 180 190	3°17'5 3°30'5 3°43'5 3°56'5 4°9'5 13'0 4°9'5 12'9	3°16′1 3°29′0 12′9 3°41′9 12′9 3°54′8 12′9 4°7′7 12′9	3°14'7 12'8 3°27'5 12'8 3°40'3 12'8 3°53'1 12'8 4°5'9 12'8	3°13'3 3°26'0 12'7 3°38'8 12'8 3°51'5 12'7 4°4'2 12'7 4°4'2 12'7	3°11'9 3°24'5 12'7 3°37'2 12'7 3°49'8 12'6 4°2'4 12'6	3°10′5 3°23′1 12′5 3°35′6 12′5 3°48′1 12′5 4° 0′6 12′5 18′5	3° 9'1 3°21'6 12'5 3°34'0 12'4 3°46'5 12'4 3°58'9 12'4	3° 7'6 3° 20'0 12'4 3° 32'4 12'4 3° 44'8 12'4 3° 57' 1 12'3 18'3	3° 6'3 3° 18'6 12'3 3° 30'9 12'3 3° 43'1 12'8 3° 55'4 12'3	3° 4'9 3° 17'1 12'2 3° 29'3 18'2 3° 41'5 12'2 3° 53'6 12'1 19'1	3° 3'5 3° 15'6 12'1 3° 27'7 18'1 3° 39'8 12'1 3° 51'9 12'1 3° 51'9 12'0
200 210 220 230 240	4°22'4 4°35'3 12'9 4°48'2 12'8 5°13'8 12'8 5°13'8 12'8	4°20′5 4°33′3 12′8 4°46′1 12′8 4°58′9 12′7 5°11′6 12′7	4°18'7 4°31'4 12'7 4°44'1 12'7 4°56'8 12'6 5°9'4 12'6	4°16'8 4°29'5 12'7 4°42'1 12'6 4°54'7 12'5 5°7'2 12'5 12'5	4°15'0 4°27'6 12'6 4°40'1 12'5 4°52'6 12'5 5° 5'0 12'4 12'4	4°13'1 4°25'6 12'5 4°38'0 12'4 4°50'4 12'4 5° 2'8 12'4	4°11'3 4°23'7 12'4 4°36'0 18'3 4°48'3 12'3 5°0'6 18'3	4° 9'4 4° 21'7 12'3 4° 34'0 12'3 4° 46'2 12'2 4° 58'4 12'2	4° 7'6 4° 19'8 12'2 4° 32'0 12'2 4° 44'1 12'1 4° 56'2 12'1 12'1	4° 5′7 4° 17′8 13′1 4° 29′9 18′1 4° 42′0 12′1 4° 54′0 12′0	4° 3'9 4° 15'9 12'0 4° 27'9 12'0 4° 39'9 12'0 4° 51'8 11'9 11'9
250 260 270 280 290	5°26'6 5°39'3 12'7 5°52'0 12'7 6°4'7 12'6 6°17'3 12'6	5°24'3 5°36'9 5°49'5 6°2'1 6°14'6 12'5 12'5	5°22'0 5°34'6 12'5 5°47'1 12'5 5°59'6 12'4 6°12'0 12'4	5°19'7 5°32'2 12'5 5°44'6 12'4 5°57'0 12'4 6° 9'4 12'3	5°17'4 5°29'8 12'4 5°42'2 12'4 5°54'5 12'3 6° 6'8 12'3 12'2	5°15'2 5°27'5 12'3 5°39'8 12'3 5°52'0 12'2 6°4'2 12'2	5°12'9 5°25'1 12'2 5°37'3 12'2 5°49'5 12'1 6°1'6 12'1	5°10'6 5°22'7 ^{12'1} 5°34'8 ^{12'1} 5°46'9 ^{12'1} 5°58'9 ^{12'0}	5° 8'3 5° 20'4 12'1 5° 32'4 12'0 5° 44'4 12'0 5° 56'3 11'9	5° 6'0 5° 18'0 12'0 5° 29'9 11'9 5° 41'8 11'9 5° 53'7 11'9	5° 3'7 5° 15'6 11'9 5° 27'5 11'9 5° 39'3 11'8 5° 51'1 11'8
300 310 320 330 340	6°29'9 6°42'4 12'5 6°54'9 7°7'3 7°19'7 12'4 7°19'7	6°27'1 6°39'6 12'5 6°52'0 12'4 7°4'4 12'3 7°16'7 12'3	6°24'4 6°36'8 12'3 6°49'1 7°1'4 12'3 7°13'7 18'2	6°21'7 6°34'0 12'3 6°46'3 12'3 6°58'5 12'8 7°10'7 18'2 7°10'7 12'1	6°19'0 6°31'2 12'2 6°43'4 12'2 6°55'5 12'1 7°7'6 12'1	6°16'4 6°28'5 12'1 6°40'6 13'1 6°52'6 12'0 7°4'6 12'0	6°13'7 6°25'7 12'0 6°37'7 12'0 6°37'7 12'0 6°49'7 12'0 7° 1'6 11'9	6°10'9 6°22'9 12'0 6°34'8 11'9 6°46'7 11'9 6°58'6 11'9 11'8	6° 8'2 6° 20'1 11'9 6° 32'0 11'9 6° 43'8 11'8 6° 55'6 11'8	6° 5′5 6° 17′3 11′8 6° 29′1 11′8 6° 40′8 11′7 6° 52′5 11′7	6° 2'9 6° 14'6 11'7 6° 26'3 11'7 6° 37'9 11'6 6° 49'5 11'6
350 360 370 380 390	7°32'1 7°44'4 12'3 7°56'6 12'3 8° 8'8 12'2 8°21'0 18'3 18'1	7°29'0 7°41'2 12'2 7°53'4 12'1 8°5'5 12'1 8°17'6 12'0	7°25′9 12′1 7°38′0 12′1 7°50′1 12′1 8°2′2 12′0 8°14′2 11′9	7°22'8 7°34'9 12'0 7°46'9 12'0 7°58'9 12'0 8°10'8 11'9	7°19'7 7°31'7 12'0 7°43'6 11'9 7°55'5 11'9 8°7'4 11'8	7°16'6 7°28'5 11'9 7°40'4 11'8 7°52'2 11'8 8°4'0 11'8	7°13'5 11'8 7°25'3 11'8 7°37'1 11'8 7°48'9 11'8 8°0'6 11'7	7°10'4 7°22'2 11'8 7°33'9 11'7 7°45'6 11'7 7°57'2 11'6	7° 7'3 7° 19'0 11'7 7° 30'6 11'6 7° 42'2 11'6 7° 53'8 11'6 11'5	7° 4'2 7° 15'8 11'6 7° 27'4 11'6 7° 38'9 11'5 7° 50'4 11'5	7° 1'1 7°12'6 11'5 7°24'1 11'5
400 410 420 430 440	8°33'1 8°45'1 12'0 8°57'1 12'0 9°9'1 12'0 9°21'0 11'9	8°29'6 8°41'6 12'0 8°53'5 11'9 9°5'4 11'8 9°17'2 11'8	8°26'1 11'9 8°38'0 11'9 8°49'9 11'8 9° 1'7 11'8 9° 13'5 11'7	8°22'7 8°34'5 11'8 8°46'3 11'7 9° 9'7 11'7	8°19'2 8°31'0 11'8 8°42'7 11'7 8°54'4 11'6 9°6'0 11'5	8°15'7 8°27'4 8°39'1 8°50'7 9°2'2 11'5	8°12'3 8°23'9 8°35'5 8°35'5 8°47'0 8°58'5 11'4	8° 8'8 8° 20'3 11'5 8° 31'8 11'5 8° 43'3 11'5 8° 54'7 11'4	8° 5'3 8° 16'8 11'5 8° 28'2 11'4 8° 39'6 11'4 8° 50'9 11'3	8° 1'8 8° 13'2 11'4 8° 24'6 11'4 8° 35'9 11'3 8° 47'2 11'3	7°58'4 8°9'7 11'3 8°21'0 11'3 8°32'2 11'2 8°43'4 11'3
450 460 470 480 490	9°32'8 9°44'6 11'8 9°56'3 11'7 10° 8'0 11'6 10° 19'6 11'6	9°29'0 9°40'7 9°52'4 10° 4'0 10° 15'5	9°25'2 11'6 9°36'8 11'6 9°48'4 11'5 9°59'9 11'5 10°11'4 11'4	9°21'3 9°32'9 11'5 9°44'4 11'5 9°55'9 10° 7'3	9°17'5 9°29'0 11'5 9°40'5 11'4 9°51'9 11'3 10° 3'2 11'3	9°13'7 11'4 9°25'1 11'4 9°36'5 11'4	9° 9′9 11′4 9° 21′3 11′3 9° 32′6 11′3 9° 43′8 11′3 9° 55′0 11′3	9° 6'0 9° 17'3 11'3 9° 28'6 11'3	9° 2'2 9° 13'4 11'2 9° 24'6 11'2 9° 35'8 11'3 9° 46'9 11'1 11'0	8°58'4 9° 9'6 11'2 9°20'7 11'1 9°31'8 11'1 9°42'8 11'0	8°54'6 9°5'7 11'1 9°16'7 11'0 9°27'7 11'0 9°38'7 11'0
500		10°27′0	10°22′8	10°18′7	10°14′5	10°10′4	10° 6′2	10° 2'1	9°57′9	9°53′8	9°49′6

Winkel φ in Graden.

L'angle q en degrés.

Dist. 1400 — 1500.

	1400 Diff.	1410 Diff.	1420 Diff.	1480 Diff.	1440 Diff.	1450 Diff.	1460 Diff.	1470 Diff.	1480 Diff.	1490 Diff.	1500 Diff.
0	0° 0′0	0° 0′0	0° 0′0	0° 0′0	0° 0′0	0° 0'0	0° 0′0	0° 0′0	0° 0'0	0° 0'0	0° 0'0
10 20	0°12'3 12'3 0°24'6 18'3	O° 12'2 18'2 O° 24'1 12'3	0 12'1 12'1	0°12'0 12'0 0°21'1 12'1	0°11'9 11'9 0°23'9 12'0	0°11'9 11'9 0°23'8 11'9	0°11'8 11'8 0°23'6 11'8	0°11'7	0°11'6 11'6	0°11'5 11'5	0°11'5 11'4
30	00 2618 12'2	0° 36'6 12'2	0°36'3 12'1	0°36′1 12′0	20 25 16 11'9	002516 1101	0°35'4 ''	0°35'1 11'7	0°34'9 11'7	0°34′6 11′5	0074/4 11'5
40	0°49′1 18′3	0°48'8 12'2	0°48'4 12'1	0°48′1 12′0	0°47′8 11′9	0°47′5 11′9	0047'2 11'8	0°46′8 11′7	0°46'5 11'6	0°46'2 11'6	0°45′8 11′4
50	1° 1'4	1° 1'0	1° 0′5	1° 0′1	o°59'7	o°59′3	o°58′o	o°58′5	o°58′1	°57'7	0°57'3
бо	1°13'6 12'2	101311 1211	10126 121	I 0 I 2' I 12'0	10117 120	1 11'2,	1010'7 118	101012 117	1 9'7 11'6	1 9'2 ",	10 8'7 11'4
70	1 25 9 12 3	1 25'3 12'2	1024'7	I 24' I 12'0	1 23'6 11'9	1°23'0 11'8	I 22'4 11'7	1°21'9 11'7	1 21 3 116	1°20′7 11′5	1°31'6 11'4
90	1°38′1 ^{12′2} 1°50′4 ^{12′3}	1°49′6 12′1	1°36'8	1,30,1	1°47'4 11'9	1046'7 11'8	1045'0 11'7	1°45′2 11′6	1°44′5 11′6	1°43′7	10430 114
100	12.2	12-2	12 0	12'0	11.9	11.8	11.0	•• /	11.0	11.3	10 7 1/4
100 110	2° 2'6 2° 14'8 12'2	2° 1′8 2° 13′0 12′1	2° 0'9 2° 13'0 12'1	2° 0' I 2° 12' I 12'0	1°59'3	1°58′5 2°10′3 11′8	1°57′7 2° 9′4′7	1°56′9 2° 8′5 11′6	1°56'1 2° 7'6 11'3	1°55'2	20 54 4 114
120	2°27'0 12'2	2°26′0 12′1	2°25'0 12'0	2°24'I 12'0	2°23'1 11'9	2°22'I 11'8	20211	2020'2	2°19'2 11'6	2°18'2 11'5	2017'2 11'4
	2°39'2 12'1	2°38′1 12′1	2°37′0 12′0	2°36′0 11′9	2°34′9 11′8	2°33′9 11′8	203218 1117	2°31′8 11′6	2°30'7 11'5	2 29 7 114	2°28′6 11′4
140	2 51 3 12 1	2°50'2 12'1	2 490	2847'9 11'9	2°46'8 11'8	2°45′7 11°7	2°44′5 11′7	2°43'4 11'6	2 42 2 11'5	2 41 1 114	2°40'0 11'3
150	3° 3′5 12′1	3° 2'3	3° 1'0	2°59′8	2°58'6	2°57'4	2056'2	2°55′0	2°53'7	2°52′5	2°51'3
160 170	3° 27'7 12'1	3° 26' 3 12'0	3°13'0 3°25'0 12'0	3°23'6 11'9	3°10'4 11'8	3° 9' 1 11'7 3° 20' 8 11'7	3° 7′8 11′6 3° 19′5 11′7	3° 6′5 11′6 3° 18′1′5	3° 16'7 11'5	30,512,114	3°14'0 11'3
180	3°30'8 12'1	3°38'3 12'0	3°36′9 11′9	30 3515 119	3°34′0 11′8	3°32'5 117	3° 31'1 "."	3°20'6 ''.	3°28'2 11'5	3°26'7 11'4	3025'3 11'3
190	3°51'9 12'0	3°50'3 12'6	3°48'8 11'9	3°47'3 11'8	3°45′7 11′7	3°44'2 11'7	3°42'7 11'6	3°41'1 11'5	3°39'6 11'4	3°38'1 11'4	3°36'6 11'3
200	4° 3'9	4° 2'3	4° 0'7	3°50′1	3°57′5	3°55'0	3°54'3	3°52'6	3°51'0	3°49'5	3°47'8
210	4° 15'9 12'0	4014'2 11'9	40126 119	4°10′9 11′8	4° 9'2 ",	4° 7'5	4° 5'8	4 4 1 11'5	40 2'4 11'4	400'8 11'3	3°59′1 11′3
220	4 27 9	4°26'1 11'9	4024'4 11'8	4 22 7 117	4°20'9 11'7	4 19 1	4 17 4	4 150	4 13'8 11'4	4 12'1	4 10'3
230 240	4°39′9 11′9 4°51′8 11′9	4049 119	4°36'2 11'8 4°48'0 11'8	4°46′1 11′7	4 32 0 116	4°30'7 11'6 4°42'3 11'6	4°28'9 11'5	4°27'0 11'4	4 25 2 11'3	4 23 4 11'2	4°32'7 11'2
	-0 2/-	5° 1'8	11.0	•• , {	940	11.2	940	.910	.910	4 34 0 11/3	10-7 11/2
250 260	5° 3'7 11'9	5013'6 11'8	4°59′8	4°57′8 11′7 5° 9′5 11′7	4°55′8	4°53′8 5° 5′3 3′5	4°51'8 11'5	4°49′8	4°47'8	4°45'9 11'3	4 43 9 11 1
270	5°27'5 11'9	5°25'4 11'8	5023'2 11'7	5°21'1 11'6	5°18'9 11'5	5°16'8 ",	5014'7 11'4	5°12'5 11'3	50104 11/2	50 8'3 11'2	5° 6′1 11′1
280	5 39 3 118	5 37'1 117	5 34 9 11 6	5 32 7 116	5°30'4 11'5	5°28'3 11'5	5 20 1 11'3	5 23'8 11'3	5 21 0	5 19 4 111	5 17 2
290	5 51'1 11'8	5 40 0 11/7	5°46′5 11′6	5 44 3 11/5	5 41 9 11 5	5°39'7 11'4	5 37 4 11'3	5 35'1 11'3	5°32'8 11'2	5°30′5 11′1	5°28'3 11'0
300	60 2'9	6° 0'5	5°58′1 11′6	5°55'8 11'5	5°53'4 11'4	5°51'1	5°48′7 11′3	5°46'4	5°44'0	5°41'6	
310 320	6°26'3 11'7	6023'7 11'6	0 97 116	6° 7'3 11'5	6° 4′8 11′4	6° 2'5 11'4 6° 13'8 11'3	6° 0'0 11'3 6° 11'3 11'4	5°57′6 11′2 6° 8′8 1′2	5°55'2 "'1' 6° 6'3 "'1	5°52'7 11'1 6° 3'8 11'1	5 50 3 11'0
330	6°37'9 11'6	6°35′3 11′6	6° 32'8 11'5	6° 30′ 2 11′ 4	6°27'6 "14	6°25'1	6°22'5	6°10'0 11'1	6°17'4 "."	6°14'8 ",	10-12-2
340	6°49'5 11'6	6°46'9 11'6	6°44'3 11'5	6°41'6 11'4	6°39'0 11'4	6°36'3 11'2	6°33'7 11'2	6°31'0 11'1	6°28'4 11'0	6°25'8 10'9	1 0 2 2 T
350	7° 1'1			6°53′0		604715	6°44'0 .	6°42'1		,	6°34'0
360	70126 "3	6°58'4 7°9'9 11'5 7°21'3 11'4 7°32'7 11'4 7°44'0 11'3 7°44'0 11'3	6°55′7 11′4 7° 7′1 11′3	6°53'0 11'3 7° 4'3 11'3 7° 15'6 11'3 7° 26'8 11'3 7° 38'0 11'3	6°50'3 11'2 7° 1'5 11'2 7° 12'7 11'3 7° 23'9 11'2 7° 35'1 11'1	6°58'7 11'2 7°9'9 11'1 7°32'1 11'1 7°32'1 11'1	6°56′0 11′1 7° 7′1 11′0 7°18′1 11′0 7°29′1 11′0	6°53'2 11'0 7°4'2 11'0 7°15'2 11'0 7°26'2 10'9	6°39'4 11'0 6°50'4 11'0 7°1'4 10'9 7°12'3 10'9 7°23'2 10'8	6°36′7 10′9 6°47′6 10′9	6°34'0 10'9 6°44'9 10'8 6°55'7 10'8 7°6'5 10'7 7°17'2 10'7
370 380	7025'6 11'5	7 21 3 114	7 18'4 11'3	7 15 6 11 2	7 12'7 11'2	7 9'9 11'1	70,81, 116	7 4'2 11'0	70 124 1049	0 58'5 10'9	0 55.7 10'8
390	7°24'1 11'5 7°35'6 11'4 7°47'0 11'4	7°44′0 11′3	7°18'4 11'3 7°29'7 11'3 7°41'0 11'3	7°38′0 11′3	7°35'1 11'2	703211 111	7°29'I 11'0	7°26'2 11'0	7023'2 10'9	6°58′5 10′9 7°9′4 10′8 7°20′2 10′8	7° 17'2 10'7
400	- i		-		1						
410	7°58′4 11′3 8° 9′7 11′3	7°55′3 8° 6′6 11′3	7°52'3 11'2 8° 3'5 11'1	7°49'2 11'2	7°46′2 7°57′3 11′0 8° 8′3 11′0	7°43'1 7°54'1 11'0 8°5'1 11'0	7°40'1 10'9 7°51'0 10'9 8°12'8 10'9	7°37'1 10'9 7°48'0 10'8 7°58'8 10'8 8° 9'6 10'7 8°20'3 10'7	7°34′0 10′8	7°31'0 10'7	7°27'9 10'7 7°38'6 10'7 7°49'3 10'6
420	80210 "3	8°17'8 11'2 8°29'0 11'2	8 14'6	8° 0′4 11′1 8° 11′5 11′0	80 8'3 11'0	8° 5'1 11'0 8° 16'0 10'9	8° 1'9 10'9	7°58'8 10'8	7°55'6 10'8 8° 6'3 10'7	7°52'4 10'7 8° 3'I 10'6	7 49 3 10 6
430	8°32'2 11'2 8°43'4 11'2	8°29'0 '12'1 8°40'1 '11'1	8°25'7 11'1 8°36'8 11'0	8°22′5 11′0 8°33′5 11′0	8°19'3 10'9	8°16′0 °°,	8 12'8 10'8	8 96 1017	8° 6'3 10'7	8 3'1 10'6	1 7 50 Q
440		8 40 1 11'1				8 20 9 10'9	8°23'6 10'8		8 170 1017	8° 13'7 10'6	1
450	8°54'6 9°5'7 11'0 9°16'7 11'0	8°51′2	8°47′8	8°44′5 10′9	8°41'1 8°52'0 9° 2'8 9° 2'8	8°37'8 10'8	8°34'4 10'7	8°31'0 8°41'7 10'7	8°27'7 10'6	8°24'3 10'6	8°21'0 10'5
460 470	9° 5'7 11'0	9 2 2 11'0	8°58′8 11′6 9° 9′8 10′9	8 55'4 10'9	8°52'O 10'8	8 48 0	8°55'8 10'7	8°52'4 10'7	8° 38' 3 10'6	8034'9 10'5	A A T'O
480	9 27 7 116	9 24 2 11 0	9°20'7	9°17'1 10'8	9 2 6 10'8	9°59′3 10′7 9°10′0 10′7	9° 6'5	9° 3′0 10′5	8°59'4 10'5	8°55'9 10'4	805213
490	9°27'7 11'0 9°38'7 10'9	9°24′2 10′9 9°35′1 10′9	9°20'7 10'8 9°31'5 10'8	8°55'4 10'9 9°6'3 10'8 9°17'1 10'8 9°27'9 10'7	9° 13'6 10'7 9° 24'3 10'7	9°20'7 10'6	8°34'4 10'7 8°45'1 10'7 8°55'8 10'7 9°6'5 10'6 9°17'1 10'6	8°52'4 10'6 9° 3'0 10'5 9° 13'5 10'5	8°59'4 10'5 9°9'9 10'5	8° 34'9 10'5 8° 45'4 10'5 8° 55'9 10'4 9° 6'3 10'4	
500	9°49′6	9°46′0	9°42'3	9°38′6	9°35′0	9°31′3	9°27'7	9°24′0	9°20'4	9°16′7	9°13′0
		y 7- 0	7 T- J	9 000	9 00 0	7 0-0			, T		, -0 -

Winkel φ in Graden.

L'angle φ en degrés.

Dist. 1500 — 1600.

	1500 Diff.	1510 Diff.	1520 Diff.	1580 Diff.	1540 Diff.	1550 Diff.	1560 Diff.	1570 Diff.	1590 Diff.	1590 Diff.	1600 Diff.
0 10 20 30 40	0° 0'0 0° 11'5 11'5 0° 22'9 11'4 0° 34'4 11'5 0° 45'8 11'4	0° 0'0 0°11'4 11'4 0°22'8 11'4 0°34'2 11'4 0°45'5 11'3	0° 0'0 0° 11'3 11'3 0° 22'6 11'3 0° 33'9 11'4 0° 45'3 11'3	0° 0'0 0° 11'2 11'3 0° 22'5 11'3 0° 33'7 11'2 0° 44'9 11'3		0° 0'0 0° 11'1 11'1 0° 22'2 11'1 0° 33'3 11'1 0° 44'4 11'1	11.0	0° 0′0 0° 11′0 11′0 0° 21′9 10′9 0° 32′9 11′0 0° 43′8 10′9	0° 0'0 0° 10'9 10'9 0° 21'8 10'9 0° 32'7 10'9 0° 43'6 10'8	0° 0'0 0° 10'8 10'8 0° 21'6 10'8 0° 32'4 10'8 0° 43'3 10'9	0° 0'0 0° 10'7 10'7 0° 21'5 10'8 0° 32'2 10'7 0° 43'0 10'8
50 60 70 80 90	0°57′3 1°8′7 1°20′2 11′5 1°31′6 11′4 1°43′0 11′4	0°56′9 1°8′3 11′4 1°19′7 11′3 1°31′0 11′4 1°42′4 11′4 11′3	0°56'6 1°7'9 11°3 1°19'2 1°30'5 1°41'7 11'3	0°56′2 1°7′4 11′2 1°18′7 11′3 1°29′9 11′2 1°41′1 11′2	0°55′8 1°7′0 1°18′2 1°18′2 1°29′3 1°40′5 11′1	0°55'5 1°6'6 11'1 1°17'7 11'1 1°28'7 11'0 1°39'8 11'1	0°55'1 1°6'2 11'1 1°17'2 11'0 1°28'2 11'0 1°39'2 11'0	0°54′8 1°5′7 10′9 1°16′7 11′0 1°27′6 10′9 1°38′5 10′9	0°54'4 1°5'3 10'9 1°16'2 10'8 1°27'0 10'8 1°37'9 10'8	0°54'I I° 4'9 10'8 I° 15'7 10'7 I° 26'4 10'8 I° 37'2 10'8	0°53'7 1°4'4 10'7 1°15'2 10'8 1°15'2 10'7 1°25'9 10'7 1°36'6 10'7
100 110 120 130 140	1°54'4 2°5'8 11'4 2°17'2 11'4 2°28'6 11'4 2°40'0 11'3	1°53'7 2°5'1 11'4 2°16'4 11'3 2°27'7 11'3 2°39'0 11'3	1°53'0 11'3 2° 4'3 11'2 2°15'5 11'3 2°26'8 11'2 2°38'0 11'2	1°52'3 2°3'5 11'2 2°14'7 11'2 2°25'8 11'1 2°37'0 11'2	1°51'6 11'1 2° 2'7 11'1 2°13'8 11'1 2°24'9 11'1 2°36'0 11'1	1°50′9 2° 1′9 11′0 2°13′0 11′1 2°24′0 11′0 2°35′0 11′0	1°50′2 2° 1′1 10′9 2°12′1 11′0 2°23′0 10′9 2°34′0 11′0	1°49'4 2° 0'3 10'9 2° 11'2 10'9 2° 22'1 10'9 2° 33'0 10'9	1°48'7 1°59'6 10'8 2°10'4 10'8 2°21'2 10'8 2°32'0 10'8 10'8	1°48′0 1°58′8 10′7 2°9′5 10′7 2°20′3 10′7 2°31′0 10′7	1°47′3 1°58′0 10′7 2°8′7 10′7 2°19′4 10′6 2°30′0 10′7
150 160 170 180 190	2°51'3 3°2'7 11'4 3°14'0 11'3 3°25'2 11'3	2°50'3 11'2 3°1'5 11'3 3°12'8 11'3 3°24'0 11'2 3°35'2 11'2	2°49'2 3°0'4 11'2 3°11'6 11'1 3°22'7 11'2 3°33'9 11'1	2°48'1 2°59'3 11'2 3°10'4 11'1 3°21'5 11'1 3°32'6 11'1	2°47'1 11'0 2°58'1 11'1 3° 9'2 11'0 3°20'2 11'0 3°31'2 11'0	2°46'0 2°57'0 3°8'0 11'0 3°18'9 3°18'9 3°29'9	2°44′9 2°55′9 11′0 3° 6′8 10′9 3° 17′7 10′9 3° 28′5 10′8	2°43'9 10'8 2°54'7 10'9 3°5'6 10'8 3°16'4 10'8 3°27'2 10'8	2°42'8 2°53'6 10'8 3°4'4 10'7 3°15'1 10'8 3°25'9 10'7	2°41'7 2°52'4 10'7 3° 3'1 10'7 3° 13'8 10'7 3° 24'5 10'7	2°40′7 2°51′3 10′7 3°2′0 10′6 3°12′6 10′6 3°23′2 10′6
200 210 220 230 240	3°47'8	3°46'4 3°57'6 4°8'8 11'2 4°19'9 11'1 4°31'0	3°45'0 11'1 3°56'1 11'1 4° 7'2 11'1 4° 18'3 11'1 4° 29'4 11'0	3°43′6 3°54′7 11′0 4°5′7 11′0 4°16′7 11′0 4°27′7 10′9	3°42′2 11′0 3°53′2 10′9 4°4′1 11′0 4°15′1 10′9 4°26′0 10′9	3°40′8 3°51′7 10′9 4°2′6 10′9 4°13′5 10′8 4°24′3 10′9	3°39'4 3°50'2 10'8 4° 1'0 10'8 4°11'8 10'8 4°22'6 10'8	3°38′0 3°48′8 10′7 3°59′5 10′8 4°10′3 10′7 4°21′0 10′7	3°36′6 3°47′3 3°58′0 4°8′6 4°19′3 10′7 10′3	3°35′2 10′6 3°45′8 10′6 3°56′4 10′6 4° 7′0 10′6 4° 17′6 10′6	3°33′8 3°44′3 10′6 3°54′9 10′5 4°5′4 10′5 4°15′9 10′5
250 260 270 280 290	5 17'2	4°42'I 4°53'2 11'1 5°4'3 11'0 5°15'3 11'0 5°26'3 10'9	4°40'4 11'0 4°51'4 11'0 5°2'4 10'9 5°13'3 11'0 5°24'3 10'9	4°38'6 4°49'6 10'9 5°0'5 10'9 5°11'4 10'9 5°22'3 10'8	4°36′9 10′9 4°47′8 10′8 4°58′6 10′8 5°9′4 10′8 5°20′2 10′8	4°35′2 4°46′0 10′8 4°56′8 10′7 5° 7′5 10′7 5° 18′2 10′7	4°33'4 4°44'2 10'8 4°54'9 10'7 5°5'6 10'7 5°16'2 10'6	4°31'7 4°42'3 10'7 4°53'0 10'6 5°3'6 10'6 5°14'2 10'6	4°29'9 10'6 4°40'5 10'6 4°51'1 10'6 5°1'7 10'5 5°12'2 10'5	4°28′2 4°38′7 4°49′2 10′5 4°59′7 5°10′2	4°26'4 4°36'9 10'5 4°47'4 10'4 4°57'8 10'4 5°8'2 10'4
310 320 330	5°39'3 11'0 5°50'3 11'0 6°1'3 10'9 6°12'2 10'9 6°23'1 10'9	5°37'2 5°48'2 5°59'1 6°10'0 6°10'0 10'8 10'8	5° 35'2 10'8 5° 46'0 10'9 5° 56'9 10'8 6° 7'7 10'8 6° 18'5 10'8	5°33'I 5°43'9 10'8 5°54'7 10'7 6°5'4 10'8 6°16'2 10'7	5°31'0 19'8 5°41'8 10'7 5°52'5 10'7 6°3'2 10'7 6°13'9 19'6	5°28'9 5°39'6 10'7 5°50'3 10'6 6°0'9 10'6 6°11'5 10'6	5°26'9 10'6 5°37'5 10'6 5°48'1 10'6 5°58'7 10'5 6°9'2 10'5	5°24'8 10'6 5°35'4 10'5 5°45'9 10'5 5°56'4 10'5 6°6'9 10'4	5°22'7 5°33'2 10'5 5°43'7 10'4 5°54'1 10'4 6°4'5 10'4	5°20'7 5°31'1 10'4 5°41'5 10'4 5°51'9 10'3 6°2'2 10'4	5°18'6 5°29'0 10'3 5°39'3 10'3 5°49'6 10'3 5°59'9 10'3
350 360 370 380 390	6° 34′0 10′9 6° 44′9 10′8 6° 55′7 10′8 7° 6′5 10′7 7° 17′2 10′7	6°31'6 6°42'4 10'8 6°53'2 7°3'9 10'7 7°14'6 10'7	6°29'3 10'7 6°40'0 10'7 6°50'7 10'7 7°1'4 10'6 7°12'0 10'6	6° 26'9 6° 37'5 6° 48'2 6° 58'8 7° 9'4 10'6 7° 9'4	6°24'5 10'6 6°35'1 10'6 6°45'7 10'5 6°56'2 10'5 7°6'7 10'5	6°22'1 6°32'6 6°43'2 6°53'7 7°4'1 10'4 7°4'1	6°19'7 10'5 6°30'2 10'5 6°40'7 10'4 6°51'1 10'4 7° 1'5 10'3	6°17'3 10'4 6°27'7 10'4 6°38'1 10'4 6°48'5 10'3 6°58'8 10'3	6° 14'9 10'4 6° 25'3 10'3 6° 35'6 10'3 6° 45'9 10'3 6° 56'2 10'3	6° 12'6 6° 22'9 10'3 6° 33'2 10'3 6° 43'4 10'2 6° 53'6 10'2	6° 10'2 6° 20'4 6° 30'6 6° 30'6 10'2 6° 40'8 10'3 6° 51'0 10'1
400 410 420 430 440	7°27'9 7°38'6 10'7 7°49'3 10'6 7°59'9 10'6 8°10'5 10'5	7°25'3 10'6 7°35'9 10'6 7°46'5 10'5 7°57'0 10'5 8°7'5 10'5	7°22'6 7°33'1 10'5 7°43'7 10'5 7°54'2 10'4 8°4'6 10'4	7°19'9 10'5 7°30'4 10'5 7°40'9 10'4 7°51'3 10'4 8°1'7 10'4	7°17'2 7°27'6 7°38'1 7°48'5 7°48'5 7°58'8 10'3	7°14'5 10'4 7°24'9 10'4 7°35'3 10'3 7°45'6 10'3 7°55'9 10'8	7°11'8 10'4 7°22'2 10'3 7°32'5 10'2 7°42'7 10'2 7°52'9 10'8	7° 9'1 10'3 7° 19'4 10'3 7° 29'7 10'2 7° 39'9 10'2 7° 50'1 10'1	7° 6′5 10′2 7° 16′7 10′2 7° 26′9 10′1 7° 37′0 10′1 7° 47′1 10′1	7° 3′8 10′1 7° 13′9 10′1 7° 24′1 10′1 7° 34′2 10′0 7° 44′2 10′0	7° 1'1 7° 11'2 10'1 7° 21'3 10'0 7° 31'3 10'0 7° 41'3 10'0
450 460 470 480 490	8°21'0 8°31'5 8°41'9 8°52'3 10'4 9°2'7 10'3	8° 18'0 8° 28'4 10'4 8° 38'8 10'4 8° 49'2 10'3 8° 59'5 10'3	8°15'0 10'4 8°25'4 10'4 8°35'8 10'3 8°46'1 10'2 8°56'3 10'3	8°12'1 8°22'4 10'3 8°32'7 10'2 8°42'9 10'2 8°53'1 10'2	8° 9'1 10'3 8° 19'4 10'2 8° 29'6 10'2 8° 39'8 10'2 8° 50'0 10'1	8° 6'1 8° 16'3 10'2 8° 26'5 10'2 8° 36'7 10'1 8° 46'8 10'1	8° 3'1 10'2 8° 13'3 12'1 8° 23'4 10'1 8° 33'5 10'1 8° 43'6 10'0	8° 0'2 10'1 8° 10'3 10'1 8° 20'4 10'0 8° 30'4 10'0 8° 40'4 10'0	7°57'2 10'1 8° 7'3 10'0 8°17'3 10'0 8°27'3 9'9 8°37'2 9'9	7°54'2 10'0 8° 4'2 10'0 8°14'2 9'9 8°24'1 9'9 8°34'0 9'9	7°51'3 9'9 8°1'2 9'9 8°11'1 9'9 8°21'0 9'8 8°30'8 9'8
500	9°13′0	9° 9′8	9° 6′6	9° 3′3	9° 0'1	8°56′9	8°53′6	8°50′4	8°47′1	8°43′9	8°40′6

Winkel φ in Graden.

L'angle q en degrés.

· Dist. 1600—1700.

	1600 Diff.	1610 Diff.	1620 Diff.	1630 Diff.	1640 Diff.	1650	1660 Diff,	1670 Diff.	1680 Diff.	1690 Diff.	1700 Diff.
0 10 20 30 40	0° 0'0 0° 10'7 10'7 0° 21'5 10'8 0° 32'2 10'7 0° 43'0 10'8	0° 0'0 0° 10'7 10'7 0° 21'4 10'7 0° 32'0 10'6 0° 42'7 10'7	0° 0'0 0° 10'6 10'6 0° 21' 2 10'6 0° 31' 9 10'7 0° 42' 5 10'6	0° 0'0 0° 10'6 0° 21'1 10'5 0° 31'7 10'6 0° 42'2 10'5	0° 0'0 0° 10'5 10'5 0° 21'0 10'5 0° 31'5 10'5 0° 42'0 10'4	0° 0'0 0° 10'4 10'4 0° 20'9 10'5 0° 31'3 10'4 0° 41'7 10'4	0° 0'0 0° 10'4 10'4 0° 20'7 10'3 0° 31'1 10'4 0° 41'4 10'3	0° 0'0 0° 10'3 10'3 0° 20'6 10'3 0° 30'9 10'3 0° 41'2 10'3	0° 0'0 0° 10'2 10'3 0° 20'5 10'3 0° 30'7 10'2 0° 40'9 10'3	0° 0'0 0° 10'2 10'8 0° 20'4 10'2 0° 30'5 10'1 0° 40'7 10'2	0° 0'0 0° 10'1 10'1 0° 20'2 10'1 0° 30'3 10'1 0° 40'4 10'1
50 60 70 80 90	0°53'7 1°4'4 10'7 1°15'2 10'8 1°25'9 10'7 1°36'6 10'7	0°53'4 1°4'1 10'7 1°14'7 10'6 1°25'4 10'7 1°36'0 10'6	0°53'1 1°3'7 10'6 1°14'3 10'6 1°24'9 10'6 1°35'5 10'5	0°52'7 1°3'3 10'5 1°13'8 10'5 1°24'4 10'5 1°34'9 10'5	0°52'4 1°2'9 10'5 1°13'4 10'5 1°23'9 10'5 1°34'3 10'4	0°52'1 1°2'5 10'4 1°13'0 10'5 1°23'4 10'4 1°33'8 10'4	0°51'8 1°2'2 10'4 1°12'5 10'3 1°22'9 10'4 1°33'2 10'3	0°51'5 1°1'8 10'3 1°12'1 10'3 1°22'3 10'8 1°32'6 10'3	0°51'2 1°1'4 10'2 1°11'6 10'3 1°21'8 10'2 1°32'0 10'2	0°50'9 1° 1'0 10'1 1°11'2 10'2 1°21'3 10'1 1°31'5 10'2	0°50′5 1° 0′6 10′1 1°10′7 10′1 1°20′8 10′1 1°30′9 10′1
100 110 120 130 140	1°47'3 1°58'0 10'7 2° 8'7 10'7 2° 19'4 10'6 2° 30'0 10'7	1°46'7 1°57'3 10'6 2° 7'9 10'6 2°18'5 10'6 2°29'1 10'6	1°46'0 1°56'6 10'6 2° 7'2 10'6 2°17'7 10'5 2°28'3 10'6	1°45'4 1°55'9 10'5 2° 6'4 10'5 2° 16'9 10'5 2° 27'4 10'5	1°44'8 1°55'2 10'4 2° 5'7 10'5 2°16'1 10'4 2°26'5 10'4	1°44'2 1°54'5 10'3 2° 4'9 10'4 2°15'3 10'4 2°25'6 10'3	1°43′5 1°53′8 10′3 2°4′1 10′3 2°14′4 10′3 2°24′7 10′3	1°42'9 1°53'2 10'3 2° 3'4 10'8 2° 13'6 10'8 2° 23'9 10'8	1°42'2 1°52'4 10'2 2° 2'6 10'2 2° 12'8 10'2 2° 23'0 10'2	1°41'6 1°51'8 10'8 2° 1'9 10'1 2°12'0 10'1 2°22'1 10'1	1°41'0 1°51'1 10'1 2° 1'1 10'0 2°11'2 10'1 2°21'2 10'0
150 160 170 180 190	2°40'7 2°51'3 10'6 3°2'0 10'6 3°12'6 10'6 3°23'2 10'6	2°39'7 2°50'3 10'6 3°0'9 10'6 3°11'5 10'5 3°22'0 10'5	2° 38'8 2° 49'3 10'5 2° 59'8 10'5 3° 10'3 10'5 3° 20'8 10'5	2°37′9 10′4 2°48′3 10′5 2°58′8 10′5 3°9′2 10′4 3°19′6 10′4	2°36′9 2°47′3 10′4 2°57′7 10′4 3°8′1 10′4 3°18′4 10′3	2°36′0 2°46′3 10′3 2°56′6 10′3 3°6′9 10′3 3°17′2 10′3	2°35'0 2°45'3 2°55'6 10'3 3°5'8 10'8 3°16'1 10'8	2°34'1 2°44'3 2°54'5 3°4'7 3°14'9 10'1	2°33′2 10′1 2°43′3 10′2 2°53′5 10′1 3°3′6 10′1 3°13′7 10′1	2°32'2 2°42'3 10'1 2°52'4 10'1 3°2'5 10'0 3°12'5 10'1	2°31'3 10'0 2°41'3 10'0 2°51'3 10'0 3°1'3 10'0 3°11'3 10'0
200 210 220 230 240	3°33′8 3°44′3 10′6 3°54′9 10′5 4°5′4 10′5 4°15′9 10′5	3°32′5 10′5 3°43′0 10′5 3°53′5 10′5 4°4′0 10′4 4°14′4 10′5	3°31'3 3°41'7 10'4 3°52'2 10'5 4°2'6 10'4 4°13'0 10'4 10'3	3°30'0 3°40'4 3°50'8 4°1'1 4°11'5 10'4 4°11'5	3°28′8 3°39′1 10′3 3°49′4 10′3 3°59′7 10′3 4°10′0 10′2	3°27′5 3°37′8 10′3 3°48′0 10′s	3°26'3 3°36'5 3°46'7 3°56'9 4°7'0 10'8	3°25'0 3°35'2 3°45'3 45'3 55'4 10'1 4°5'5	3°23'8 10'1 3°33'9 10'0 3°43'9 10'1 3°54'0 10'0 4°4'0 10'1	3°22'6 3°32'6 10'0 3°42'6 10'0 3°52'6 10'0 4°2'6 9'9	3°21'3 3°31'3 10'0 3°41'2 9'9 3°51'2 10'0 3°51'2 10'0 4°1'1 9'9
250 260 270 280 290	4°26'4 4°36'9 10'5 4°47'4 10'4 5°8'2 10'4 5°8'2 10'4	4°24′9 4°35′3 10′4 4°45′7 10′4 4°56′1 10′3 5°6′4 10′4	4°23'3 4°33'7 4°44'0 4°54'3 5°4'6 10'3	4°21'8 4°32'1 10'3 4°42'4 10'2 4°52'6 10'3 5°2'9 10'3	4°20′2 4°30′5 10′3 4°40′7 10′2 4°50′9 10′3 5°1′1 10′3	4°18'7 4°28'9 10'8 4°39'1 10'1 4°49'2 10'1 4°59'3 10'1	4°17'2 4°27'3 10'1 4°37'4 10'1 4°47'5 10'0 4°57'5 10'1	4° 15'6 4° 25'7 10'0 4° 35'7 10'1 4° 45'8 10'0 4° 55'8 10'0	4°14'1 4°24'1 10'0 4°34'1 9'9 4°44'0 10'0 4°54'0 9'9	4°12'5 10'0 4°22'5 9'9 4°32'4 9'9 4°42'3 9'9 4°52'2 9'9	4°11'0 4°20'9 9'9 4°30'7 9'8 4°40'6 9'9 4°50'4 9'8
300 310 320 330 340	5° 18'6 5° 29'0 10'4 5° 39'3 10'3 5° 49'6 10'3 5° 59'9 10'3	5°16'8 5°27'1 10'3 5°37'4 10'2 5°47'6 10'2 5°57'8 10'2	5°14′9 10′3 5°25′2 10′8 5°35′4 10′2 5°45′6 10′2 5°55′8 10′1	5°13'1 10'2 5°23'3 10'2 5°33'5 10'1 5°43'6 10'1 5°53'7 10'1	5°11'3 10'1 5°21'4 10'1 5°31'5 10'1 5°41'6 10'1 5°51'7 10'0	5° 9'4 10'1 5° 19'5 10'1 5° 29'6 10'0 5° 39'6 10'0 5° 49'6 10'0	5° 7'6 10'0 5° 17'6 10'0 5° 27'6 10'0 5° 37'6 9'9 5° 47'5 10'0	5° 5'8 5° 15'7 9'9 5° 25'7 9'9 5° 35'6 9'9 5° 45'5 9'9	5° 3'9 5° 13'8 9'9 5° 23'7 9'9 5° 33'6 9'8 5° 43'4 9'8	5° 2'1 5° 11'9 9'9 5° 21'8 9'8 5° 31'6 9'8 5° 41'4 9'7	5° 0'2 5° 10'0 9'8 5° 19'8 9'8 5° 29'6 9'8 5° 39'3 9'7
350 360 370 380 390	6°10'2 6°20'4 6°30'6 10'3 6°40'8 6°51'0 10'1	6° 8'0 6° 18'2 10'2 6° 28'4 10'1 6° 38'5 10'1 6° 48'6 10'1	6° 5'9 10'2 6° 16'1 10'1 6° 26'2 10'1 6° 36'3 10'0 6° 46'3 10'0	6° 3'8 10'1 6° 13'9 10'0 6° 23'9 10'1 6° 34'0 10'0 6° 44'0 9'9	6° 1'7 10'0 6° 11'7 10'0 6° 21'7 10'0 6° 31'7 9'9 6° 41'6 9'9	5°59'6 6° 9'6 9'9 6°19'5 9'9 6°29'4 9'9 6°39'3 9'9	5°57'5 9'9 6° 7'4 9'9 6°17'3 9'8 6°27'1 9'9 6°37'0 9'8	5°55'4 9'8 6°5'2 9'8 6°15'0 9'8 6°24'8 9'8 6°34'6 9'8	5°53'2 6°3'0 9'8 6°12'8 9'8 6°22'6 9'8 6°32'3 9'7	5°51'1 6°0'9 9'7 6°10'6 9'7 6°20'3 9'7 6°30'0 9'6	5°49'0 5°58'7 9'7 6°8'4 9'6 6°18'0 9'6 6°27'6 9'6
400 410 420 430 440	7° 1'1 7°11'2 10'1 7°21'3 10'1 7°31'3 10'0 7°41'3 10'0	6°58'7 10'0 7°8'7 10'1 7°18'8 10'0 7°28'8 9'9 7°38'7 9'9	6°56'3 10'0 7° 6'3 10'0 7° 16'3 9'9 7°26'2 9'9 7°36'1 9'9	6°53'9 10'0 7°3'9 9'9 7°13'8 9'9 7°23'7 9'8 7°33'5 9'8	6°51'5 9'9 7°1'4 9'9 7°11'3 9'8 7°21'1 9'8 7°30'9 9'8	6°49'2 6°59'0 9'8 7°8'8 9'8 7°18'6 9'7 7°28'3 9'7	6°46'8 6°56'6 9'7 7° 6'3 9'7 7°16'0 9'7 7°25'7 9'7	6°44'4 6°54'1 9'7 7° 3'8 9'7 7°13'5 9'6 7°23'1 9'6	6°42'0 6°51'7 7° 1'3 9'6 7°10'9 9'6 7°20'5 9'6	6°39'6 6°49'2 9'6 6°58'8 9'6 7°8'4 9'5 7°17'9 9'5	6°37'2 6°46'8 9'6 6°56'3 9'5 7°5'8 9'5 7°15'3 9'5
450 460 470 480 490	7°51'3 8°1'2 9'9 8°11'1 9'9 8°21'0 9'9 8°30'8 9'8	7°48'6 9'9 7°58'5 9'9 8°8'4 9'8 8°18'2 9'8 8°28'0 9'7	7°46'0 9'8 7°55'8 9'8 8° 5'6 9'8 8°15'4 9'7 8°25'1 9'7	7°43'3 9'8 7°53'1 9'8 8° 2'9 9'7 8°12'6 9'7 8°22'3 9'6	7°40'7 9'7 7°50'4 9'7 8° 0'1 9'7 8° 9'8 9'6 8°19'4 9'6	7°38'0 7°47'7 9'7 7°57'4 9'6 8°7'0 9'6 8°16'6 9'6	7°35'4 9'6 7°45'0 9'6 7°54'6 9'6 8°4'2 9'6 8°13'8 9'5	7°32'7 9'6 7°42'3 9'6 7°51'9 9'5 8°1'4 9'5 8°10'9 9'5	7°30'1 9'5 7°39'6 9'5 7°49'1 9'5 7°58'6 9'5 8°8'1 9'4	7°27'4 9'5 7°36'9 9'5 7°46'4 9'4 7°55'8 9'4 8° 5'2 9'4	7°24'8 9'4 7°34'2 9'4 7°43'6 9'4 7°53'0 9'4 8° 2'4 9'3
500	8°40′6	8°37'7	8°34'8	8°31′9	8°29′0	8°26′2	8°23′3	8°20'4	8°17′5	8° 14'6	8°11 ′7

Winkel φ in Graden.

L'angle φ en degrés.

Dist. 1700—1800. .

	1700 Diff.	1710 Diff.	1720 Diff.	1780 Diff.	1740 Diff.	1750 Diff.	1760 Diff.	1770 Diff.	1780 Diff.	1790 Diff.	1800 Dis
0	o° oʻo	o° o'o	o° oʻo	o° oʻo	o° o′o ,	o° oʻo	o° oʻo	o° oʻo ,	o° oʻo ,	o° oʻo	o° oʻo
10	0° 10' 1 10' 1	0,10,1	0 100	0° 9'9 9'9	0° 9′9 9′9	0° 9'8 9'8	0° 9′8 9′8	0° 9'7 9'7	0° 9'7 9'7	o° 9'6 9'6	0° 9'6 9
20	0 20 2	0°20'1 10'	0 20 0	0° 19'9 10'0	0° 19'8 9'9	0° 19'7 9'9	0 190	0° 19'4 9'8	0 193	0 19'2 9'6	0°19′1
30	0°30′3 10′1 0°40′4 10′1	0°30'2 10'0 40'2 10'0	10300	0°29'8 9'9 0°39'8 10'9	0 29 / 19	0 29.5	0 29 3	0 29 2	0°29'0 9'7 0°38'7 9'7	0 200 96	0°28'7 9
40	10 1	10	10.0	9.9	9'9	, 978	9'8	9.7	9.0	9.6	9
50	0°50′5	0°50′3	0°50'0	0°49'7	0°49′4	0°49′1	0°48′9	o°48'6	0°48′3	0°48′0	0°47′8
60	1.00	1 0 3	1 00 .	0°59'6 9'9	0,59,3	0°59'0 9'9	0°58'6 9'7	0°58'3 9'7	0°58'0 9'7	0 57'6 9'6	0 57 3
7º	1°10'7 10'1 1°20'8 10'1	1,10,4	1-100	1 90 %	1 92	1° 18'6 9'8	1° 8'4 9'7	1 00 0	1 7'6 9'7	1° 16'8 9'6	1 00
80 90	1°30′9 10′1	1°30'4	1°29'9	1°19'5 99	1°19'0 9'8	1°28′4 9′8	I°27'Q 9'8	1°17'7 9'7 1°27'4 9'7	1°26'0 9'6	1°26'4 9'6	1°25'9
ا تو		10	, 100	9.9	9'9	204 9'8	9'7	97	20 9 96	9'6	1 - 20 9
00	1°41′0	1°40'4	1°39′9	1°39′3	1°38′8	1°38′2	1°37′6	1°37'1	1°36′5	1°36′0	1°35'4
10	1051'1 10'1	1 50'5	1 49'8	1°49′2 9′9	1 400	1 400	1°47'4 9'8	1°46'8	1°46′2 9′7	1°45'5 9'6	1°44′9
20	2 11	2 0.5	1 59.8	1°59'1 9'9	1 50 5 9/8	1 5/0 0/8	1 5/1	1 56'5 9'6	1,55,° %	1 55'1 9'5	1 54 4
30	2°11'2 10'0	2°10'5 2°20'5	10'0	2° 18' 9 9'9	2 0 3 9/8	20 7'6 9'7	2 00 0	2 01	2 5,4 96	2 10 26	2 39
40	2 21 2 1041	2 20 5 94	9.9	, 9'9	2 18 1 9 8	2 17'3 9'8	2 10'5 9'7	2 15 8 9 6	2 150 96	2 14 2 9'5	1 2 13 4 9
50	2°31′3	2°30′4	2°29'6	2°28′8	2°27'9	2°27'I	2°26'2	2°25'4	2°24'6	2°23'7 9'6	2°22'9
60	2041'3 10'0	2 40 4	2 30 5	2°38′6 9′8	2 37'7 9'8	2 300	2035'9 9,7	2°35′1 9'7	2°34'2 9'6	2 33'3 9'5	2 32 4
70	2 51 3 100	3 50 4	2 49 4	2 40 5	² 47 5 9'8	2 40 0	2 45 0 9/7	2 44 7 96	2 43 0 95	2 42'8	2 41 9
80	3 13	3° 10'3	2 59 3	2°58'3 9°3 3° 8'2 9'9	2°57'3 9'8	2°56'3 9'8	2 55 3 917	2 54 3 96	² 53 3 9'6	3° 1'8 9'5	3° 0′8
9º	3 11'3	3 10 3 94	3 92 99	3 0 2 948	3 71 918	3 01 947	3° 5'0 9'6	3 3'9 9'6	3 2'9 9'5	3 10 915	3 00 9
00	3°21'3 10'0	3°20'2	3°19'1	3°18'0	3°16'9	3°15'8	3°14'6	3°13'5	3°12'4	3°11'3	3°10'2
10	3°31'3 9'9	3°30'1 9'	3-20-9	3°27'8 9'8	3°26'6 9'7	3°25'5	3°24'3 9'7	3°23'1 9'6	3022'0 9'6	3°20'8 9'5	3°19'6
50	3 41'2 10'0	3 40 0	3 38.8	3 37 0	3 30 4	3°35′1 0'7	3 33 9 96	3 32 7 96	3 31 5	3 30 3	3 200
30	3 51.2 99	3 49 9	3 400 -10	3 47 3 9 8	3°46′I 9′7	3 44 8 917	3 43 5 96	3 42 3 95	3 410	3 39 7 9/5	3°38'4
40	4° I'I 9'9	3°59'8	3°58'4 9'8	3°57′1 9′8	3°55'8 9'7	3 54 5 9'6	3 53 1 9/6	3 51 8 9 6	3°50′5 9′5	3 49'2 9'4	3 470
50	4°11'0	4° 9'6	4° 8'2	4° 6'9	4° 5'5 9'7	4° 4'1 9'6	40 217 96	4° 1'4	4° 0'0	3°58'6	3°57′2
60	4°20'9 9'8	40194	4 180	4°16'6 97	4° 15'2 9'6	4 13'7 9'6	4012'3 96	4°10'9 9'5	4° 9'5 9'5	4 8'0	4° 6′6
70	4 30 7 99	4 29 3	4 27.8 97	4 26 3 97	4 24 8 9 7	4 23 3 96	4 21 9 95	4 20'4 9'5	4 18'9	4 17 4 94	4 15 9
80	4 40 6 9 8	4 39 1		4°36'0 9'7	4 34 5 96	4 32 9 96	4 31 4 9 5	4 29 9 94	4 28 3 94	4 20.8 94	4 25 3
90	4 50 4 9 8	4°48′9 9′	7 4 47 3 947	4 45 7 9 6	4-44-1 9'6	4°42'5 9'6	4 40 9 9 5	4 39 3 9 5	4 37 7 94	4°36'2 9'3	4 34 6
00	5° 0'2	4°58'6	4°57'0	4°55'3	4°53′7 9′6	4°52'1	4°50'4 %	4°48′8	4°47'1	4°45′5 9′4	4°43'9
10	5 10'0 9'8	5° 8'4 9'	5° 6'7 %	50 50 96	5 3,3 96	5° 1'6 9'5	4°59'9 9'5	4°58'2 9'4	4°56'5	4°54'9 9'3	4°53'2
20	5 19'8 9'8	5 18'1 9	5 10'3	5 14'6 9'6	5 12'9 9'5	5 11 1 9'5	5 94 94	5 7'6 9'4	5 5 9 94	5 4'2 9'3	5 2'4
30	5° 29'6 9'7 5° 39'3 46	5 27 8 9	5° 26'0 9'6 5° 35'6 9'6	5°24'2 9'6	5 22 4 9 5	5 20'0 9'5	5°18'8 9'5	5-17.0	5 15'3 9'3	5 13 5 9'3	5 11.7
40	0 0 0 0 9 7	5 37 5 g	90	9.5	5°31'9 9'5	5 30 1 9/5	74	5°26'4 9'4	5 24 6 9 3	5 22 8 9/2	5 20 9
50	5°49'0 %	5°47′1	5°45'2	5°43'3	5°41'4 %	5°39'6	5°37'7 a.	5°35'8 9'3	5°33′9 4	5°32'0 9'3	5°30'1
50 60	5°49'0 9'7 5°58'7 9'7 6°8'4 9'6	5°47'1 5°56'8 6° 6'4		5°43'3 9'6 5°52'9 9'5 6°2'4 9'5	5°41'4 9'5 5°50'9 9'5 6° 0'4 9'5 6° 9'9 9'4 6° 19'3 9'4	5°39'6 9'4 5°49'0 9'4 5°58'4 9'4 6°7'8 9'4 6°17'2 9'3	5°37'7 9'4 5°47'1 9'3 5°56'4 9'4 6°5'8 9'3 6°15'1 9'3	5°35'8 9'3 5°45'1 9'3 5°54'4 9'3 6°3'7 9'3 6°13'0 9'3	5°33'9 9'3 5°43'2 9'3 5°52'5 9'8 6° 1'7 9'2 6° 10'9 9'2	5°32'0 9'3 5°41'3 9'2 5°50'5 9'2 5°59'7 9'2 6°8'9 9'1	5°30'1 5°39'3 5°48'5 5°57'6 6° 6'8
70 l	6° 8'4 9'6	6° 6′4 9′	6 44 95	60 2'4 9'5	60 04 95	50584 94	50564 94	5 54 4 9 3	505215 913	505015 912	5°48′5
80	0,18.0		6 6 13 9 9 6	60011'9	60 9'9 9'4	60 7'8 9'4	60 5'8 9'3	6 3'7 9'3	6 1'7 9'2	5 59 7 9/2	5 57'6
90	0 27 0 96				0 19'3 9'4	0 17'2 9'3	0,12,1 6,3			0, 8,0 6,1	1
00	6°37'2 6°46'8 9'5 6°56'3 9'5 7°5'8 9'5 7°15'3 9'5	6°35'1 6°44'6 6°54'1 7°3'6 7°13'0	6°33'0 9'4 6°42'4 9'5 6°51'9 9'4 7°10'7 9'4	6°30'8 6°40'2 9'4 6°49'6 9'4 6°59'0 9'4 7°8'4 9'3	6°28'7	6°26'5 9'4 6°35'9 9'3 6°45'2 9'3 6°54'5 9'2 7°3'7 9'3	6°24'4 9'3	6°22'3 9's 6°31'5 9's 6°40'7 9's 6°49'9 9's 6°59'1 9'1	6°20'1	60180	6°15'9 6°25'0 6°34'0 6°43'1 6°52'1
10	6°46′8 9′5	6°44'6 9'	5 6°42'4 9'5	6°40'2 9'4	6°38'1 9'3 6°47'4 9'3 6°56'7 9'3 7°6'0 9'3	6°35′9 9′4	6°33'7 9'3 6°42'9 9'3 6°52'2 9'8 7° 1'4 9'8	6°31′5 9′2	6°29'3 9'2 6°38'5 9'1 6°47'6 9'1 6°56'7 9'1	6°27'1 9'1 6°36'2 9'1 6°45'3 9'1 6°54'4 9'1	6°25'0
20	6°56'3 9'5	6°54′1 9′	6 51'9 9'4	6°49'6	6047'4 9'3	6°45'2 9'3	6°42'9 9'3	6°40'7 9'2	6°38′5 9′1	6°36′2 9′1	6°34′0
30	7 5'8 9'5	7 3'6 9	7 1'3 9'4	6 590 94	6 56 7 9 3	6 54 5 9 2	6 52 2 9's	0 49 9 9 2	6 47 6 91	6 45 3 91	0 43'1
40	7° 15'3 9'5	7° 13'0 9'	7° 10'7 9'4		7° 6'0 9'3	7 3'7 9'3	7° 1'4 9's		0 50'7 9'1		0.25.1
50	7°24'8 9'4 7°34'2 9'4 7°43'6 9'4 7°53'0 9'4 8°2'4 9'3	702211	7°20'1 9'3	701717	7015'3 9'3	7°13'0 9'2 7°22'2 9'1 7°31'3 9'2 7°40'5 9'1 7°49'6 9'1	7°10'6	7° 8'2	7° 5′8 9′1 7° 14′9 9′9 7° 23′9 9′1 7° 33′0 9′9 7° 42′0 8′9	7° 3'5 9'0 7° 12'5 9'0 7° 21'5 8'9 7° 30'4 9'0 7° 39'4 8'9	7° 1'1 7°10'1 7°19'0 7°27'9 7°36'8
60	7°34'2 9'4	7°31'8 9	7°29'4 9'3	70270 93	7 24'6 9'2	7022'2 9'1	7°19'7 9'9 7°28'9 9'1 7°38'0 9'1 7°47'1 9'6	7° 8'2 9'1 7° 17'3 9'1 7° 26'4 9'1	7 14'9 9'0	7° 12'5 9'0	7°10'1
70	7°43'6 9'4	7°41'2	7°38'7 9'3	7°36′3 9′2	7°33'8 9'2	7 31 3 9/2	7°28′9 9′1	7°26'4 9'1	7 23'9 9'1	7021/5 8/9	7°19'0
8o	7°53'0 9'4	7°50′5	7 48'0 9'3	7 45 5 9 2	7 43 0 9 2	7 40'5 9'1	7°38′0 9′1	7°35'5 9'0	7 33'0 %	7 30 4 9 9	7 27 9
90	8 2'4 9'3	7°59'8	7°29'4 9'3 3 7°38'7 9'3 7°48'0 9'3 7°57'3 9'2	7°17'7 9'3 7°27'0 9'3 7°36'3 9'3 7°45'5 9'2 7°54'7 9'2	7 24'6 9'2 7 33'8 9'2 7 43'0 9'2 7 52'2 9'1	7°49'6	7 47'1 9'0	7°44'5 9'0	7 42 0 8 9	7 39 4 8 9	7 36'8
00	8°11'7	8° 9'1	8° 6′5	8° 3'9	8° 1'3	7°58′7	7°56′1	7°53′5	7°50′9	7°48′3	7°45′7
שע	0 11 /	0 91	1000	0 39	10.13	1 20 /	/ 20 1	1 333	1 / 30 9	1 / 403	1 / 45 /

Winkel φ in Graden.

L'angle q en degrés.

Dist. 1800 — 1900.

	1800	1810	1820	1880	1840	1850	1860	1870	1890	1890	1900
	Diff.	Diff.	Diff.	Diff.	Diff.	Diff.	Diff.	Diff.	Diff.	Diff.	Diff.
10	0° 0'0 0° 9'6 9'6	0° 0'0 0° 9'5 9'5	0° 0'0 0° 9'5 9'5	o° oʻo o° 9ʻ4 ⁹ ʻ4	o° oʻo o° 9ʻ3 9 '3	o° oʻo o° 9ʻ3 ⁹ '3	0° 0'0 0° 9'2 9'2	0° 0'0 0° 9'2 9'2	0° 9'1 9'1	0° 0'1 9'1	0° 0'0 0° 9'0 9'
20 30	0°19'1 9'5 0°28'7 9'6	0° 19'0 95	0°18'9 9'4 0°28'4 9'5	0°18'8 9'4 0°28'2 9'4	0°18'7 9'4 0°28'0 9'3	0° 18'6 9'3 0° 27'9 9'3	0°18'5 9'3 0°27'7 9'2	0°18'4 9'2 0°27'6 9'2	0°18'3 9'2 0°27'4 9'1	0°18'2 9'1	0°18'1 9'1 0°27'1 9'0
40	0°38′2 9′5	0°38′0 9′5	0°37'8 9'4 9'5	0°37'6 9'4	0°37'4 9'4	0°37′2 9′3	0°37'0 9'3	0°36′8 9′2	0°36′6 9′3	0°36′4 9′1	0°36'2 9'1
50 60	0°47'8 0°57'3 9'5	0°47'5 0°57'0 9'5	0°47'3 0°56'7 9'4 1° 6'1 9'4	0°47'0 0°56'4 9'4	0°46'7 0°56'1 9'4	0°46′5 0°55′8 9′3 1°5′1 9′3	0°46′2 0°55′5 9′3	0°46′0 0°55′2 9′2 1° 4′4 9′2	0°45'7 0°54'9 9'1	0°45′5 0°54′6 9′1	0°45′2 0°54′3 9′1
70 80	1016'4 9'6	1° 16'0 9'5	1°15'6 9'5	1° 5'8 9'4 1° 15'2 9'4	1014'7 9'3	1014'3 9'2	1013'0 9'3	1013'5 9'1	1 40 91	I°12'7 9'0	1012'3 9'0
90 100	1 25 9 9'5	1°25'4 9'5 1°34'9	1°25'0 9'4 1°34'4	1°24'5 9'3 1°33'9	9'3	1°23'6 9'3 9'3 1°32'9	1°23'2 9'3 1°32'4	1°22'7 9'2 1°31'9	1 22 3 91	1°21'8 9'1	1°30'4
110	1°35'4 1°44'9 9'5 1°54'4 9'5	1044'4 9'5	1°43'8 9'4 1°53'2 9'4	1°13'3 9'4 1°52'6 9'3	1042'7 93	1042'2 93	1°41′6 9′2	1041'1 9'2	1°31'4 1°40'5 9'1 1°49'6 9'1	1°40′0 9′1 1°40′0 9′0	1 39'4 9'0
130 140	2° 3'9 9'5 2° 13'4 9'5	2° 3'3 9'5 2° 12'7 9'4	2° 2'6 9'4	20 210 914	2° 1'3 9'3	1°51'4 9'2 2° 0'7 9'3 2° 9'9 9'3	2° 0'0 9'2	1°59'4 9'2	1°58'7 9'1	1058'1 9'0	1°57'4 9'° 2° 6'4 9'°
150	2°22'Q	202212	2°21'4	2°20'7 .	2°19'9	2°10'2	2°18'4	201717	2°16'0	2016/2	2015'4
160 170	2°32'4 9'5 2°41'9 9'5	2°31'6 9'4 2°41'0 9'4	2°30'8 9'4 2°40'2 9'4	2°30'0 9'3 2°39'3 9'3	2°38′5 9′3	2°28′4 9′2	2°27'6 9'2 2°36'8 9'3	2°26'8 9'1 2°35'9 9'1	2°26'0 9'1 2°35'1 9'1	2°25′2 9′0 2°34′3 9′0	20244 90
180 190	2°51'3 9'4 3° 0'8 9'5	2°50'4 9'4 2°59'8 9'4	2°49′5 9′3 2°58′9 9′4	2°48'6 9'3 2°57'9 9'3	2°47'7 9'3 2°57'0 9'8	2°46′8 9′2 2°56′0 9′2	2°45'9 9'1 2°55'1 9'1	2°45'0 9'1 2°54'1 9'1	2°44'2 9'1 2°53'2 9'0	2°43'3 9'0 2°52'3 9'0	2°42'4 8'9 2°51'3 8'9
200 210	3°10'2 3°19'6 9'4	3° 9′2 3° 18′6 9′4	3° 8'2	3° 7'2 3° 16'5 9'3	3° 6'2 3° 15'5 9'3	3° 5′2 3° 14′4 9′2	3° 4'2	3° 3′2 3′12′3 3′1	3° 2'3 9'0 3° 11'3 9'0	3° 1'3 9'0	3° 0'3 3° 0'2 8'9
220 230	3°29'0 9'4 3°38'4 9'4	3°28'0 9,4	3°26′0 93	302518 93	3°24'7 92	3°23'6 9°3	302215 91	3°21'4 9'1	3 20 3	3°19'2 8'9 3°28'2 9'0	3° 18'2 9'0
240	3°47'8 34	3°37'3 9'3 3°46'7 9'4 9'3	3°36'2 9'3 3°45'5 9'3	3°35'0 9'2 3°44'3 9'3	3 43' 1 9'2	3 41 9 9	3°31'6 9'1 3°40'7 9'1	3 39 5 9 1	3°38'4 9'0	3°37′2 8′9	3°36′0 8′9
250 260	3°57′2 4° 6′6 9′4	3°56′0 4° 5′3 9′3	3°54′8 4° 4′0	3°53'5 9'2 4° 2'7 9'2	3°52'3 9'2 4° 1'5 9'2	3°51'1 9'1 4° 0'2 9'1	3°49'8 3°58'9 9'1	3°48'6 3°57'6 9'°	3°47'4 8'9 3°56'3 8'9	3°46′1 3°55′0	3°44′9 3°53′8 8′9
270 280	4°15'9 9'4	4°14'6 9'3 4°23'9 9'3	4° 13'3 9'3 4° 22'5 9'2	4°11'9 9'2 4°21'1 9'2	4°10'6 9'1 4°19'8 9'8	4° 18'4 9'1	4°17'0 9'0	4° 6'6 9'0 4° 15'6 9'0	4° 5'3 9'0	4° 4'0 8'9 4° 12'9 8'9	4° 2'6 8'8 4° 11'5 8'9
290	4 34 6 9 3	4 33'2 9'2	4°31′7 9′2	4°30'3 9'2	4°28'9 9'1	4 27 5 9 9 9	4°26'1 9'0	4°24'6 9'0	4°23'2 8'9	4 21 8 8 9	4 20 3 8/9
300 310	4°43′9 9′3 4°53′2 9′2	4 42 4 4°51'7 9'3	4 40 9 9 ¹ 2 4°50' I 9 ¹ 2	4°48'6 9'1	4°38′0 4°47′1 9′1	4°36'5 9'1 4°45'6 9'0 4°54'6 -	4°35′I 9′0	4°33'6 4°42'6 9'0	4°32'I 4°41'0 8'9	4°30′7 8′8 4°39′5 8′9	4°29′2 4°38′0 8′8
320 330	5° 11'7 9'3	5° 0'9 9'2 5° 10'1 9'2	4 59'3 9'2 5° 8'5 9'1 5° 17'6 9'1	50 618 91	4°56'2 9'0 5° 5'2 9'0 5° 14'3 9'1	5° 3'6 9'0	5° 2'O 9'0 5° 11'O 8'0	5° 9'3 8'9	4 49'9 8'9 4 58'8 8'9 5 7'7 8'8	4 40 4 8'8 4 57'2 8'8 5 6'0 8'8	4°46′8 8′8 4°55′6 8′8 5° 4′4 8′3
340 350	5°20'9 9's	5 193 _{9'1}) 9.	, 9,	9.0	90	1	50,812		,	0 /
350 360 370	5°39'3 9'2 5°48'5	5°37'6 9's	5°35'8 9'1 5°44'9	5°34'1 9'1 5°43'1 9'0	5°32'3 9'0 5°41'3 9'0	5°21'6 5°30'6 8'9 5°39'5 9'0	5°19'9 5°28'8 8'9 5°37'7	5°27'1 8'9 5°36'0 8'9	5°25'4 8'8 5°34'2	5°23'6 8'8 5°32'4	5°21'9 8'8 5°30'6 8'7
370 380 390	5°30'1 9'2 5°39'3 9'2 5°48'5 9'1 5°57'6 9'2 6° 6'8 9'1	5°28'4 5°37'6 9'1 5°46'7 9'1 5°55'8 9'1 6°4'9 9'0	5°26'7 5°35'8 9'1 5°44'9 9'1 5°54'0 9'0 6°3'0 9'0	5°25'0 5°34'1 9'0 5°43'1 9'0 5°52'1 9'0 6° 1'1 9'0	5°23'3 5°32'3 5°41'3 5°50'3 5°50'3 8'9	5 48'5 8'9	5°37'7 8'9 5°46'6 8'9 5°55'5 8'8	5°27'1 8'9 5°36'0 8'8 5°44'8 8'8 5°53'6 8'8	5°16'5 5°25'4 8'8 5°34'2 8'8 5°43'0 8'7 5°51'7	5°14'8 5°23'6 8'8 5°32'4 5°41'1 8'8 5°49'9 8'7	5°13'1 5°21'9 8'7 5°30'6 8'7 5°39'3 8'7 5°48'0 8'7
400	, , ,	6° 13'9 6° 23'0 9'1	6°12'0	6°10'1	6° 8'2	6° 6'3	60 1-	6° 2'4 6° 11'2 8'8	6° 0'5	5°58'6	5°56'7
410 420	6° 34′0 9′°	6°32′0 9′°	n 21 n .	6°28'0 8'9	6°26'0 8'9	6°15'1 8'8 6°24'0 8'8 6°32'8 8'8 6°41'6 8'8	6°13'2 8'8 6°22'0 8'8	6°20'0 °°	6° 18'0 8'8	6°16'0 87	6° 5'3 8'7 6° 14'0 8'6 6° 22'6 8'6
430 440	6°15'9 6°25'0 9'0 6°34'0 9'0 6°43'1 9'0 6°52'1 9'0	6°32′0′9′° 6°41′0′9′° 6°50′0′9′°	6°30'0 9'0 6°39'0 8'9 6°47'9 8'9	6°45'8 8'9	6°34′9 8′9 6°43′7 8′8	6°32'8 8'8 6°41'6 8'8	6°39'5 8'7	6°28'7 8'7 6°37'4 8'7	6°35'4 8'7	6°24'6 8'7 6°33'3 8'6	6°31'2 8'6
450 460	7° 1'1 7° 10'1 9'0	6°59'0 8'9		6°54'7 8'8	6°52'5 7° 1'3 8'8		6°48'3 6°57'0 8'7	6°46′1	6°44'0 6°52'6 8'7 7° 1'3 8'6 7° 18'5 8'5		6°39′8 6°48′3 8′5
470 480	7° 1'1 9'0 7° 10'1 8'9 7° 19'0 8'9 7° 27'9 8'9 7° 36'8 8'9	7°16'8 8'9	6°56′8 7°5′7 8′9 7°14′6 8′8 7°23′4 8′8 7°32′2 8′8	7°12'4 8'8	6°52′5 7°1′3 8′8 7°10′1 8′8 7°18′9 8′8 7°27′6 8′7	6°50'4 8'8 6°59'2 8'7 7° 7'9 8'7 7° 16'6 8'7 7° 25'3 8'7	7° 5′7 8′7	7 3 5 8 6	7° 1'3 8'7	6°41'9 6°50'5 8'6 6°59'1 8'5 7°7'6 8'5 7°16'1 8'5	6056'8 8'5
490		7°25'7 8'8 7°34'5 8'9			ľ			1		1	
500	7°45'7	7°43′4	7°41′0	7°38'7	7°36′4	7°34′0	7°31′7	7°29′3	7°27'0	7°24'6	7°22'3

Winkel φ in Graden.

L'angle φ en degrés.

Dist. 1900-2000.

	1900 Diff.	1910 Diff.	1920 Diff.	1980 Diff.	1940 Diff.	1950 Diff.	1960 Diff.	1970 Diff.	1980 Diff.	1990 Diff.	2000 Diff.
0 10 20 30 40	0° 0'0 0° 9'0 9'0 0° 18'1 9'1 0° 27'1 9'0 0° 36'2 9'1	0° 0'0 0° 9'0 9'0 0° 18'0 9'0 0° 27'0 9'0 0° 36'0 9'0	0° 0'0 0° 9'0 0° 17'9 8'9 0° 26'9 9'0 0° 35'8 8'9	0° 0′0 0° 8′0 8′9 0° 17′8 8′9 0° 26′7 8′9 0° 35′6 8′9	0° 0'0 8'9 0° 8'9 8'9 0° 17'7 8'8 0° 26'6 8'9 0° 35'5 8'8	0° 0'0 0° 8'8 8'8 0° 17'6 8'8 0° 26'5 8'8 0° 35'3 8'8	0° 0'0 0° 8'8 8'8 0° 17'5 8'8 0° 26'3 8'8 0° 35'1 8'8	0° 0'0 0° 8'7 8'8 0° 17'5 8'8 0° 26'2 8'7 0° 34'9 8'7	0° 0'0 0° 8'7 8'7 0° 17'4 8'7 0° 26'1 8'6 0° 34'7 8'6	0° 0'0 0° 8'6 8'6 0° 17'3 8'7 0° 25'9 8'7 0° 34'6 8'6	0° 0'0 0° 8'6 8'6 0° 17'2 8'6 0° 25'8 8'6 0° 34'4 8'6
50 60 70 80 90	0°45'2 0°54'3 9'1 1°3'3 9'0 1°12'3 9'0 1°21'4 9'1	0°45'0 0°54'0 9'0 1°3'0 9'0 1°12'0 9'0 1°21'0 8'9	0°44'8 0°53'7 1°2'7 1°11'6 1°20'6 8'9	0°44'5 0°53'4 8'9 1°2'3 8'9 1°11'2 8'9 1°20'1 8'9	0°44'3 0°53'2 1°2'0 1°10'9 1°19'7 8'8 1°19'7	0°44' I 8'8 0°52'9 8'8 I 10'5 8'8 1°19'3 8'8 1°19'3 8'8	0°43'9 0°52'6 8'8 1°1'4 8'7 1°10'1 8'7 1°18'9 8'8	0°43'6 0°52'4 8'7 1° 1'1 8'7 1° 9'8 8'7 1° 18'5 8'7	0°43'4 0°52'1 8'7 1°0'8 8'6 1°0'4 8'6 1°18'1 8'7	0°43'2 0°51'8 8'6 1°0'5 8'6 1°17'7 8'6	0°43'0 0°51'6 8'6 1°0'2 8'6 1°8'7 8'5 1°17'3 8'6
100 110 120 130 140	1°30'4 1°30'4 9'0 1°48'4 9'0 1°57'4 9'0 2° 6'4 9'0	1°29'9 1°38'9 9'0 1°47'9 9'0 1°56'8 8'9 2°5'8 9'0	1°29'5 1°38'4 9'0 1°47'4 8'9 1°56'3 8'9 2°5'2 8'9	1°29'0 1°37'9 8'9 1°46'8 8'9 1°55'7 8'8 2°4'5 8'9	1°28'6 1°37'4 8'8 1°46'3 8'8 1°55'1 8'8 2°3'9 8'8	1°28′1 1°36′9 8′8 1°45′7 8′8 1°54′5 8′8 2° 3′3 8′8	1°27'6 1°36'4 8'8 1°45'1 8'8 1°53'9 8'8 2°2'6 8'8	1°27'2 1°35'9 8'7 1°44'6 8'7 1°53'3 8'7 2°2'0 8'7	1°26′8 1°35′4 8′7 1°44′1 8′6 1°52′7 8′6 2°1′4 8′7	1°26'3 1°34'9 8'6 1°43'5 1°52'1 2°0'7 8'6	1°25'9 1°34'5 1°43'0 8'5 1°51'6 8'6 2°0'1 8'5
150 160 170 180 190	2°15'4 2°24'4 9'0 2°33'4 9'0 2°42'4 8'9 2°51'3 9'0	2°14'8 2°23'7 2°32'6 8'9 2°41'6 9'0 2°50'5 8'9	2°14'1 2°23'0 2°31'9 2°40'7 2°49'6 8'9	2°13'4 2°22'2 2°31'1 2°39'9 2°48'8 8'9 2°48'8	2°12'7 2°21'5 2°30'3 2°39'1 8'8 2°39'1 8'8 2°47'9	2°12'1 2°20'8 8'8 2°29'6 8'8 2°38'3 8'8 2°47'1 8'7	2°11'4 2°20'1 8'7 2°28'8 8'7 2°37'5 8'7 2°46'2 8'7	2°10'7 8'7 2°19'4 8'6 2°28'0 8'6 2°36'7 8'7 2°45'4 8'6	2°10'0 2°18'7 8'6 2°27'3 8'6 2°35'9 8'6 2°44'5 8'6	2° 9'3 8'6 2° 17'9 8'6 2° 26'5 8'6 2° 35'1 8'6 2° 43'7 8'5	2° 8'7 2° 17'2 8'6 2° 25'8 8'6 2° 34'3 8'5 2° 42'8 8'5
200 210 220 230 240	3° 0'3 8'9 3° 9'2 9'9 3° 18'2 9'9 3° 27'1 8'9 3° 36'0 8'9	2°59'4 8'9 3°8'3 8'9 3°17'2 8'8 3°26'0 8'9 3°34'9 8'9	2°58'5 8'8 3°7'3 8'9 3°16'2 8'8 3°25'0 8'8 3°33'8 8'8	2°57'6 3°6'4 8'8 3°15'2 8'8 3°24'0 8'8 3°32'8 8'7	2°56'7 8'8 3°5'5 8'7 3°14'2 8'8 3°23'0 8'7 3°31'7 8'7	2°55'8 8'7 3° 4'5 8'7 3° 13'2 8'7 3° 21'9 8'7 3° 30'6 8'7	2°54'9 8'7 3° 3'6 8'7 3° 12'3 8'6 3° 20'9 8'7 3° 29'6 8'6	2°54'0 3° 2'6 8'6 3° 11'3 8'7 3° 19'9 8'6 3° 28'5 8'6	2°53'I 8'6 3° 1'7 8'6 3° 10'3 8'6 3° 18'9 8'5 3° 27'4 8'6	2°52'2 8'6 3°0'8 8'5 3°9'3 8'6 3°17'9 8'5 3°26'4 8'5	2°51'3 8'5 2°59'8 8'5 3°8'3 8'5 3°16'8 8'5 3°25'3 8'5
250 260 270 280 290	3°44′9 3°53′8 4°2′6 8′8 4°11′5 8′9 4°20′3 8′9	3°43'8 8'8 3°52'6 8'9 4° 1'5 8'8 4° 10'3 8'8 4° 10'1 8'8	3°42'6 8'8 3°51'4 8'8 4°0'2 8'8 4°9'0 8'8 4°17'8 8'8	3°41'5 8'8 3°50'3 8'7 3°59'0 8'8 4° 7'8 8'7 4° 16'5 8'7	3°40'4 8'7 3°49'1 8'7 3°57'8 8'7 4°6'5 8'7 4°15'2 8'7	3°39'3 8'7 3°48'0 8'7 3°56'7 8'6 4° 5'3 8'6 4° 13'9 8'6	3° 38′ 2 8′6 3° 46′8 8′6 3° 55′ 4 8′6 4° 4′0 8′6 4° 12′6 8′6	3°37'1 8'6 3°45'7 8'6 3°54'3 8'5 4°2'8 8'6 4°11'4 8'6	3° 36′0 8′5 3° 44′5 8′6 3° 53′1 8′5 4° 1′6 8′5 4° 10′1 8′5	3°43°4 3°51'9 8'4 4°0'3 8'5	3°50′7 8′4
300 310 320 330 340	4°29'2 4°38'0 8'8 4°46'8 8'8 4°55'6 8'8 5°4'4 8'7	1 50 3.0	4°35'3 8'7 4°44'0 8'7 4°52'7 8'7 5° 1'4 8'7	4°59'9 8'6	L	4°31'1 8'6 4°39'7 8'6 4°48'3 8'6 4°56'9 8'6	4° 38′ 3 8′ 5 4° 38′ 3 8′ 6 4° 46′ 9 8′ 5 4° 55′ 4 8′ 5		4° 18'6 4° 27' 1 8'4 4° 35' 5 8'5 4° 44'0 8'4 4° 52' 4 8'5	4°25'7 8'4 4°34'1 8'4	4°32'7 8'4 4°32'7 8'4 4°41'1 8'4
350 360 370 380 390	5°13'1 8'8 5°21'9 8'7 5°30'6 8'7 5°39'3 8'7 5°48'0 8'7	5°20'3 8'7 5°29'0 8'6 5°37'6 8'7	5° 18°7 8'7 5° 27'4 8'6 5° 36'0 8'6	5°17°2 8'6 5°25'8 8'6 5°34'4 8'5	5°15°0 8's 5°24'1 8'6 5°32'7 8's	5°14'0 8'5 5°22'5 8'5 5°31'0 8'5 5°39'5 8'5	5°12'4 8'5 5°20'9 8'5 5°29'4 8'4 5°37'8 8'5	5° 2'4 8'5 5° 10'9 8'4 5° 19'3 8'4 5° 27'7 8'4 5° 36'1 8'4	5°17'7 8'4 5°26'1 8'3 5°34'4 8'4	5° 16'1 8'4 5° 16'1 8'3 5° 24'4 8'3 5° 32'7 8'3	5°14'4 8'3 5°22'7 8'3 5°31'0 8'3
400 410 420 430 440	5°56'7 8'6° 5'3 8'7 6°14'0 8'6 6°22'6 8'6 6°31'2 8'6	6° 12'1 8'6 6° 20'7 8'6	6°10'3 8'5 6°10'3 8'6 6°18'9 8'5 6°27'4 8'5	5°51'5 8'5 6°0'0 8'5 6°8'5 8'5 6°17'0 8'5 6°25'5 8'4	5°49'7 8'5	5 50'4 8'5 6° 4'9 8'4 6° 13'3 8'4	5°46'3 8'4 5°54'7 8'4 6°3'1 8'4 6°11'5 8'3 6°19'8 8'4	6° 9'6 8'3	5°42'8 8'3 5°51'1 8'3 5°59'4 8'3 6°7'7 8'3 6°16'0 8'3	5°41'0 8'3 5°49'3 8'3 5°57'6 8'3 6°5'9 8'2 6°14'1 8'6	5° 47° 8'a 5° 55'8 8'a 6° 4'0 8'a 6° 12'2 8'a
450 460 470 480 490	6°48'3 8'5 6°56'8 8'5 7°5'3 8'5	6°54'8 8'5 7°3'3 8'5	6°35'9 8'3 6°44'4 8'4 6°52'8 8'3 7° 1'3 8'4	6°33'9 8'5 6°42'4 8'4 6°50'8 8'4 6°59'2 8'4 7°7'6 8'3	6°32'0	6°30'1 8'3 6°38'4 8'4 6°46'8 8'3 6°55'1 8'3	602812	6°26'2 8'3 6°34'5 8'3 6°42'8 8'2 6°51'0 8'3	6°24'3 8'3 6°32'5 8'3 6°40'8 8,8	6°38'7 8'2	6°20'4 8's 6°28'6 8's 6°36'7 8's 6°44'9 8's 6°53'0 8's
500	7°22'3	7°20′2	7°18′1	7° 15′9	7°13'8	7°11'7	7° 9'6	7° 7′5	7.° 5'3	7° 3'2	7° 1'1

Winkel φ in Graden.

L'angle q en degrés.

Dist. 2000—2200.

	2000 Diff.	9020 Diff.	2040 Diff.	2060 Diff.	2080 Diff.	2100 Diff.	2120 Diff.	2140 Diff.	2160 Diff.	2180 Diff.	2200 Diff.
0 10 20 30 40	0° 0'0 8'6 0° 8'6 8'6 0° 17'2 8'6 0° 25'8 8'6 0° 34'4 8'6	0° 0'0 8'5 8'5 0° 8'5 8'5 0° 17'0 8'6 0° 25'6 8'5 0° 34'1 8'5	0° 0'0 0° 8'4 8'4 0° 16'9 8'5 0° 25'3 8'4 0° 33'8 8,5	0° 0'0 0° 8'4 8'4 0° 16'7 8'4 0° 25'1 8'4 0° 33'4 8'3	0° 0′0 0° 8′3 8′3 0° 16′6 8′3 0° 24′8 8′3 0° 33′ 1 8′3	0° 0'0 0° 8'2 8'2 0° 16'4 8'8 0° 24'6 8'8 0° 32'8 8'2	0° 0'0 0° 8'1 8'1 0° 16'3 8'2 0° 24'4 8'1 0° 32'5 8'1	0° 0'0 0° 8'1 8'1 0° 16'1 8'0 0° 24'1 8'0 0° 32'2 8'1	0° 0'0 0° 8'0 8'0 0° 15'9 7'9 0° 23'9 8'0 0° 31'9 8'0 7'9	0° 0'0 0° 7'9 7'9 0° 15'8 7'9 0° 23'7 7'9 0° 31'6 7'9	0° 0'0 0° 7'8 7'8 0° 15'6 7'8 0° 23'4 7'8 0° 31'3 7'8
50 60 70 80 90	0°43'0 8'6 0°51'6 8'6 1° 0'2 8'5 1° 8'7 8'6 1°17'3 8'6	0°42'6 0°51'1 8'5 0°59'6 8'5 1°8'1 8'5 1°16'6 8'5	0°42'2 0°50'6 8'4 0°59'0 8'5 1° 7'5 8'4 1° 15'9 8'4	0°41'8 0°50'1 8'3 0°58'5 8'4 1°6'8 8'3 1°15'2 8'4	0°41'4 0°49'7 8'3 0°57'9 8'3 1°6'2 8'3 1°14'5 8'3	0°41'0 0°49'2 8's 0°57'4 8'2 1°5'6 8'2 1°13'8 8'2	0°40′6 0°48′7 8′1 0°56′9 8′1 1°5′0 8′1 1°13′1 8′1	0°40'2 0°48'3 8'1 0°56'3 8'1 1°4'4 8'0 1°12'4 8'0	0°39'8 0°47'8 8'0 0°55'8 8'0 1°3'7 8'0 1°11'7 7'9	0°39'5 0°47'3 7'8 0°55'2 7'9 1°3'1 7'9 1°11'0 7'9	0°39'1 0°46'9 7'8 0°54'7 7'8 1°2'5 7'8 1°10'3 7'8
100 110 120 130 140	1°25'9 8'6 1°34'5 8'5 1°43'0 8'6 1°51'6 8'6 2°0'1 8'5	1°25'1 1°33'6 8'5 1°42'1 8'5 1°50'6 8'5 1°59'0 8'4	1°24'3 1°32'7 1°41'1 1°49'5 8'4 1°57'9	1°23'5 1°31'9 8'4 1°40'2 8'3 1°48'5 8'4 1°56'9 8'4	1°22'7 1°31'0 8'3 1°39'3 8'3 1°47'5 8'2 1°55'8 8'3	1°22'0 1°30'2 8'2 1°38'3 8'1 1°46'5 8'2 1°54'7 8'8	1°21'2. 1°29'3 8'1 1°37'4 8'1 1°45'5 8'1 1°53'6 8'1	1°20'4 1°28'4 8'0 1°36'5 8'0 1°44'5 8'0 1°52'5 8'0	1°19'6 1°27'6 8'0 1°35'5 7'9 1°43'5 7'9 1°51'4 8'0	1°18'9 1°26'7 7'8 1°34'6 7'9 1°42'5 7'9 1°50'3 7'8	1°18'1 1°25'9 7'8 1°33'7 7'8 1°41'5 7'8 1°49'2 7'8
150 160 170 180 190	2° 8'7 2° 17'2 8'5 2° 25'8 8'6 2° 34'3 8'5 2° 42'8 8'5	2° 7'5 2° 16'0 8'5 2° 24'4 8'5 2° 32'9 8'4 2° 41'3 8'5	2° 6'3 2° 14'7 2° 23'1 2° 31'5 8'4 2° 39'9 8'3	2° 5′2 2° 13′5 8′3 2° 21′8 8′3 2° 30′1 8′3 2° 38′4 8′3	2° 4'0 2° 12'3 8'3 2° 20'5 8'2 2° 28'7 8'2 2° 36'9 8'2	2° 2'9 2° 11'0 8'1 2° 19'2 8'2 2° 27'3 8'1 2° 35'5 8'1	2° 1'7 2° 9'8 8'0 2° 17'8 8'0 2° 25'9 8'1 2° 34'0 8'0	2° 0'5 2° 8'5 2° 16'5 2° 24'5 2° 32'5 8'0	1°59'4 2° 7'3 7'9 2°15'2 7'9 2°23'1 7'9 2°31'0 7'9	1°58'2 2°6'0 7'8 2°13'9 7'9 2°21'7 7'8 2°29'6 7'9 7'8	1°57'0 2° 4'8 7'8 2°12'6 7'8 2°20'3 7'7 2°28'1 7'8
200 210 220 230 240	2°51'3 2°59'8 8'5 3°8'3 8'5 3°16'8 8'5 3°25'3 8'5	2°49'8 2°58'2 8'4 3° 6'6 8'4 3°15'0 8'4 3°23'4 8'4	2°48'2 2°56'6 8'3 3°4'9 8'4 3°13'3 8'3 3°21'6 8'3	2°46'7 2°55'0 8's 3°3'2 8'3 3°11'5 8'3 3°19'7 8'3	2°45'I 2°53'3 8's 3° I'5 8's 3° 9'7 8's 3° 17'9 8's	2°43'6 2°51'7 8'1 2°59'8 8'1 3°7'9 8'1 3°16'0 8'1	2°42'O 2°50'I 8'I 2°58'I 8'I 3°6'2 8'I 3°14'2 8'0	2°40′5 2°48′5 2°56′4 3°4′4 3°12′3 8′0	2°38′9 2°46′8 7′9 2°54′7 7′9 3°2′6 7′9 3°10′5 7′9	2°37'4 2°45'2 7'8 2°53'0 7'8 3°0'8 7'8 3°8'6 7'8	2°35'8 2°43'6 7'8 2°51'3 7'7 2°59'1 7'8 3°6'8 7'7
250 260 270 280 290	3°33'8 3°42'2 3°50'7 8'4 3°59'1 8'4 4°7'5	3°31'8 3°40'2 8'4 3°48'6 8'3 3°56'9 8'4 4°5'3 8'3	3°29'9 3°38'2 8'3 3°46'5 8'3 3°54'8 8'3 4°3'1 8'3	3°28'0 3°36'2 8'2 3°34'4 8'2 3°52'6 8'3 4°0'8 8'3	3°26'1 8'1 3°34'2 8'2 3°42'4 8'1 3°50'5 8'1 3°58'6 8'1	3°24'I 8'1 3°32'2 8'1 3°40'3 8'1 3°48'4 8'0 3°56'4 8'0	3°22'2 3°30'2 8'0 3°38'2 8'0 3°46'2 8'0 3°54'2 7'9	3°20'3 3°28'2 7'9 3°36'1 7'9 3°44'1 8'0 3°52'0 7'9	3°18'3 3°26'2 7'9 3°34'1 7'8 3°41'9 7'8 3°49'7 7'9	3°16'4 3°24'2 7'8 3°32'0 7'8 3°39'8 7'8 3°47'5 7'7	3°14'5 3°22'2 7'7 3°29'9 7'7 3°37'6 7'7 3°45'3 7'7
300 310 320 330 340	4°15'9 4°24'3 8'4 4°32'7 8'4 4°41'1 8'4 4°49'5 8'3	4°13'6 4°22'0 8'3 4°30'3 8'3 4°38'6 8'3 4°46'9 8'8	4°11'3 8'3 4°19'6 8'3 4°27'8 8'3 4°36'1 8'3 4°44'3 8'8	4° 9'0 8'2 4° 17'2 8'2 4° 25'4 8'1 4° 33'5 8'2 4° 41'7 8'1	4° 6'7 4° 14'8 8'1 4° 22'9 8'1 4° 31'0 8'1 4° 39,1 8'1	4° 4'5 8'0 4° 12'5 8'0 4° 20'5 8'0 4° 28'5 8'0 4° 36'5 8'0	4° 2' I 4° 10' I 4° 18' I 4° 26' 0 4° 33' 9 7'9	3°59′9 7′8 4°7′7 7′9 4°15′6 7′9 4°23′5 7′8 4°31′3 7′9	3°57'6 4°5'4 7'8 4°13'2 7'8 4°21'0 7'8 4°28'7 7'8	3°55′3 4°3′0′7′7 4°18′4 7′7 4°18′4 7′7 4°26′1 7′7	3°53'0 4°0'6 7'6 4°8'3 7'7 4°15'9 7'7 4°23'6 7'6
350 360 370 380 390	4°57'8 5°6'1 8'3 5°14'4 8'3 5°22'7 8'3 5°31'0 8'3	4°55'I 8'3 5°3'4 8'2 5°11'6 8'3 5°19'9 8'2 5°28'I 8'2	4°52'5 8'a 5°0'7 8'1 5°8'8 8'2 5°17'0 8'1 5°25'1 8'a	4°49'8 8'1 4°57'9 8'1 5°6'0 8'1 5°14'1 8'1 5°22'2 8'1	4°47'2 4°55'2 5°3'2 8'0 5°11'2 8'0 5°19'2 8'0	4°44'5 8'0 4°52'5 7'9 5°0'4 8'0 5°16'3 7'9	4°41'8 4°49'7 7'9 4°57'6 7'9 5°5'5 7'9 5°13'4 7'8	4°39'2 4°47'0 7'8 4°54'8 7'8 5°2'6 7'8 5°10'4 7'8	4°36′5 7′8 4°44′3 7′7 4°52′0 7′8 4°59′8 7′7 5°7′5 7′7	4°33′8 4°41′5 7′7 4°49′2 7′7 4°56′9 7′7 5°4′5 7′6	4°31'2 4°38'8 7'6 4°46'4 7'6 4°54'0 7'6 5° 1'6 7'6
400 410 420 430 440	5°39'3 8'3 5°47'6 8'2 5°55'8 8'2 6°4'0 8'2 6°12'2 8'2	5°36'3 8'2 5°44'5 8'8 5°52'7 8'1 6° 0'8 8'1 6° 8'9 8'1	5°33'3 8'1 5°41'4 8'1 5°49'5 8'1	5°30'3 8'0 5°38'3 8'0 5°46'3 8'0 5°54'3 8'0 6°2'3 8'0	5°27'2 8'0 5°35'2 8'0 5°43'2 7'9 5°51'1 8'0 5°59'1 7'9	5°24'2 5°32'1 5°40'0 7'9 5°47'9 7'9 5°55'8 7'8	5°21'2 5°29'1 7'8 5°36'9 7'8 5°44'7 7'8 5°52'5 7'8	5°18'2 5°26'0 7'7 5°33'7 7'8 5°41'5 7'7 5°49'2 7'7	5° 15'2 5° 22'9 7'7 5° 30'6 7'6 5° 38'2 7'7 5° 45'9 7'6	5°12'2 5°19'8 7'6 5°27'4 7'6 5°35'0 7'6 5°42'6 7'6	5° 9'2 5° 16'7 7'5 5° 24'3 7'5 5° 31'8 7'5 5° 39'3 7'5
450 460 470 480 490	6°20'4 8'2 6°28'6 8'1 6°36'7 8'2 6°44'9 8'1 6°53'0 8'1	6°17'0 8'1 6°25'1 8'1 6°33'2 8'1 6°41'3 8'1 6°49'4 8'0	6°13'7 8'0 6°21'7 8'0 6°29'7 8'0 6°37'7 8'0 6°45'7 8'0	6°10'3 8'0 6°18'3 8'0 6°26'3 7'9 6°34'2 7'9 6°42'1 7'9	6° 7'0 6° 14'9 6° 22'8 6° 30'6 6° 38'5 7'9	6° 3'6 6° 11'5 7'8 6° 19'3 7'8 6° 27'1 7'7 6° 34'8 7'8	6° 0'3 6° 8'0 7'8 6° 15'8 7'7 6° 23'5 7'7 6° 31'2 7'7	5°56′9 6° 4′6 7′7 6°12′3 7′6 6°19′9 7′7 6°27′6 7′6	5°53′5 7′7 6° 1′2 7′6 6° 8′8 7′6 6° 16′4 7′6 6° 24′0 7′5	5°50'2 5°57'7 7'5 6°5'3 7'6 6°12'8 7'5 6°20'3 7'5	5°46′8 5°54′3 7′5 6° 1′8 7′5
500	7° 1'1	6°57'4	6°53'7	6°50′0	6°46′3	6°42′6	6°38′9	6°35′2	6°31′5	6°27'8	6°24′1

Winkel φ in Graden.

L'angle q en degrés.

Dist. 2200-2400.

0		Diff.	Diff.	2200 Diff.	22280 Diff.	2800 Diff.	2820 Diff.	2840 Diff,	2880 Diff.	2880 Diff.	2400 D
10	o° oʻo o° 7′8 7′8	o° oʻo o° 7ʻ8 ⁷ ′8	0° 0'0 0° 7'7 7'7	0° 0'0 0° 7'6 7'6	0° 0'0 0° 7'6 7'6	0° 0'0 0° 7'5 7'5	0° 0'0 0° 7'4 7'4	0° 0'0 0° 7'4 7'4	0° 0'0 0° 7'3 7'3	0° 0'0 0° 7'2 7's	o° oʻo o° 7'2
20	0°15'6 7'8 0°23'4 7'8	0° 15'5 7'8	0°15'4 7'7	0 15'2 7'7	0°15'1 7'6	0°15'0 7'5	0°14'8 7'4 0°22'3 7'5	0°14'7 7'3 0°22'1 7'4	0°14'6 7'3 0°21'0 7'3	0°14'5 7'8	0°14'3
40	0 31'3 7'8	0°31′0 7′7	0 30 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7	0°30'5 7'6	0°30'2 7'5	0030'0 73	0°29'7 7'4	0°29'4 7'3	0°29'2 7'3	0°28'9 7'	0°28′7
50 60	0°39'1 0°46'9 7'8	0°38'7 0°46'5 7'8	0°38'4 0°46'1 7'7	0°38'1 0°45'7 7'6	0°37′8 0°45′3 7′5	0°37'4 0°44'9 7'5	0°37'I 0°44'5 7'4	0°36′8 0°44′1 7′3	0°36'5 0°43'7 7'3 0°51'0 7'3	0°36'1 0°43'4 7'3 0°50'6 7'8	0°35'8 0°43'0
70 80 90	0°54'7 7'8 1°2'5 7'8 1°10'3 7'8	0°54'2 7'7 1° 2'0 7'8 1° 9'7 7'7	0°53'8 7'7 1° 1'4 7'6 1° 9'1 7'7	0°53'3 7'6 1°0'9 7'6 1°8'5 7'6	0°52'9 7'6 1° 0'4 7'5 1° 7'9 7'5	0°52'4 7'5 0°59'9 7'5 1° 7'4 7'5	0°51'9 7'4 0°59'4 7'5 1° 6'8 7'4	0°51'5 7'4 0°58'8 7'3 1° 6'2 7'4	0°58′3 7′3	0°57′8 7′	0°50'1 0°57'3 1°4'4
00	1°18'1	1°17'4	1°16'8	1°16'1	I°15'5	1°14′8	1°14'2	1°13′5	1°12'9	1°12'2	1°11'6
20	1°25'9 7'8 1°33'7 7'8	I 25'2 7'7	103211 77	1031/3 76	1°23'0 7'6	1°22'3 7'5 1°29'8 7'5	1°21'0 7'4	1°20'9 7'3	1°27'4 7'2	1°26'7	1°18'7 1°25'9
30 40	1 41 5 77	1°48'3 7'7	1 47'4 7'6	1°46'5 7'6	1°45'6 7'5	1°37'2 7'4 1°44'7 7'5	1°36'4 7'4 1°43'8 7'4	1°35'6 7'4 1°42'9 7'3	1°34'7 7'3 1°42'0 7'3	1°33′9 7′8 1°41′1 7′8	1°33'0 1°40'2
50 60	1°57′0 2° 4′8 7′8	1°56'1 2° 3'8 7'7	1°55'1 2° 2'7 7'6	1°54'1	1°53′1 2° 0′7 7′6	1°52'2 1°59'6 7'4	1°51'2 1°58'6 7'4	1°50'2 1°57'5 7'3	1°49'2 1°56'5 7'3	1°48'3 7's	1°47'3 1°54'4
70 80	2°12'6 7'7 2°20'3 7'7	2°11'5 7'7 2°10'2 7'7	2010'4 7'6	2° 9'3 7'5	20 8'2 7'5	20 7'1 75	2° 6'0 74	2° 4'9 7'3	1°56′5 7′3 2° 3′8 7′3 2° 11′0 7′a	2° 0'8 7'1	2° 1'6
90	2°28′1 7′7	2°26'9 7'7	2°25'6 7'6	2°24'4 7'6	2 23 2 7 5	2°21'9 7'4	2°20'7 7'4	2°19'5 7'3	2°18'3 7'3	2°17'0 7'2	2°15'8
10	2°35′8 2°43′6 7′8	2°34'5 2°42'2 7'7 2°49'9 7'7	2°33'3 7'6 2°40'9 7'6 2°48'5 7'6	2°32'0 2°39'5 7'5 2°47'1	2°30'7 2°38'2 7'5 2°45'6 7'4	2°29'4 2°36'8 7'4 2°44'2 7'4	2°28'I 2°35'5 7'4 2°42'8 7'3	2°26′8 2°34′1 7′3	2°25'5 2°32'7 7'2 2°40'0 7'3 2°40'0 7'3	2°24'2 7's 2°31'4 7's	2°22′9 2°30′0
30	2°51'3 7'7 2°59'1 7'8 3° 6'8 7'7	2057'6 7'7	2°56'1 7'6 3° 3'7 7'6	2054'6 7'5	2°53'1 7'5	2°51'6 7'4 2°59'0 7'4	202212	2°41'4 7'3 2°48'7 7'3 2°56'0 7'9	205111	2°38'6 7'1 2°45'7 7'3 2°52'9 7'1	2°37'1 2°44'2 2°51'3
50	3°14′5	3°12'0	3°11'3 ,,,	3° 9′7 ,	3° 8'1	3° 6'4	20 418	3° 3'2 7'3	3° 1'6		2°58'4 3°5'5
60 70	30200 77	3 20 5 7 7	3° 18'9	302417 75	302310 75	3°13'8 74	30195 73	3°17'8 7'3	3° 16'0 7'2	3 14'3 7'9	3 120
80 90	3°37'6 7'7 3°45'3 7'7	3°35′8 7′6 3°43′4 7′6	3°34'0 7'6 3°41'6 7'5	3°32'2 7'5 3°39'7 7'5	3°30'4 7'5 3°37'9 7'4	3°28'6 7'4 3°36'0 7'4 7'4	3°26'8 7'3 3°34'1 7'3	3° 25'0 7'3 3° 32'3 7'2	3°23'2 7'8 3°30'4 7'8	3°21'5 7'1 3°28'6 7'1	3°19'6 3°26'7
00	3°53'0 7'6	3°51'0 3°58'6 7'6	3°49'1 7'6 3°56'7 7'5	3°47'2 3°54'7 7'5 4°2'2 '5	3°45'3 7'4 3°52'7 7'4	3°43'4 3°50'7	3°41'4 3°48'7 7'3	3°39'5 7'2 3°46'7 7'3	3°37'6 3°44'8 7'1	3°35'7 7'1 3°42'8 7'1	3°33'7 3°40'8
20	4° 8'3 7'	4° 6'2 /6	4 4 2 42	4 2'2	4° 0'1 ',	3°50′7 7′3 3°58′1 7′4 4°5′4 7′3	30560 73	3 54 0 72	3°51'9 7'2	3°49'0	3°47'8 3°54'9 4° 1'9
	4-23.0 76	4 21 4 76	4 19'2 7'5	4 17 1 74	4 14 9 74	4 12 7 74	4 10 6 7 2	4 8 4 7 2	4 02 7'9	4 41 71	1
50 60	4 38 7 7 6	4°36′5 7′6	4°26′7 4°34′2 7′5	4°24'5 4°31'9 7'5	4°22'3 4°29'7 7'3	4°20'1 7'3 4°27'4 7'3	4°17'8 4°25'1 7'3	4°22'8 7'2	4°13'4 4°20'5 7'1	4°11'2 7'0 4°18'2 7'1 4°25'3 7'0	4°15'9
70 80 90	4°31'2 7'6 4°38'8 7'6 4°46'4 7'6 4°54'0 7'6 5°1'6 7'6	4°29'0 7'5 4°36'5 7'6 4°44'1 7'5 4°51'6 7'5 4°59'1 7'5	4°34'2 7'5 4°41'7 7'5 4°49'2 7'4 4°56'6 7'5	4°46′8 7′4	4°29'7 7'3 4°37'0 7'4 4°44'4 7'3 4°51'7 7'3	4°27'4 7'3 4°34'7 7'3 4°42'0 7'2 4°49'2 7'3	4°25′1 7′2 4°32′3 7′3 4°39′6 7′2 4°46′8 7′2	4°15'6 7'2 4°22'8 7'2 4°30'0 7'1 4°37'1 7'2 4°44'3 7'2	7047/ 71	4 32 3 7'1	4° 8'9 4° 15'9 4° 22'9 4° 29'9 4° 36'9
	5° 9'2 7'5 5° 16'7 7'6		4 50 0 7'5	5° 1'6 7'3			4°54'0 7'2		4 41 0 7'1 4°48'9 7'1		4°43'9
20	5° 16'7 7'6 5° 24'3 7'5	5°21'6	5°19'0 7'5	5° 16'3 7'4	4°59'0 7'4 5° 6'4 7'3 5°13'7 7'3 5°21'0 7'3 5°28'3 7'3	4°56′5 7′3 5° 3′8 7′2 5° 11′0 7′3	5° 1'2 7'2 5° 8'4 7'2	4 58'0	4 500	4°46'4 7'0 4°53'4 7'0 5°0'4 7'0	4°43'9 4°50'8 4°57'8 5°4'7 5°11'7
	5°31'8 7'5 5°39'3 7'5	5°36′5 7′4	5°33'8 7'4	5°31'0 7'3	5°21'0 7'3 5°28'3 7'9	5°25'5 7'2	4°54'0 7'2 5° 1'2 7'2 5° 8'4 7'2 5° 15'6 7'1 5° 22'7 7'2	5°12'9 7'1 5°20'0 7'1	5°17'2 7'0	5° 0'4 7'0 5° 7'4 7'0 5° 14'4 7'0	5° 4'7 5° 11'7
50 60	5°46'8 7'5 5°54'3 7'5 6° 1'8 7'4	5°44'0 7'4 5°51'4 7'4 5°58'8 7'4 6°6'2 7'4	5°41'2 7'3 5°48'5 7'4 5°55'9 7'4 6°3'3 7'3 6°10'6 7'3	5°38'3 7'4 5°45'7 7'3	5°35′5 7′3 5°42′8 7′2 5°50′0 7′3 5°57′3 7′2 6°4′5 7′2	5°32'7 7'2 5°39'9 7'2	5°20'0	5°27'1 7'0 5°34'1 7'1 5°41'2 7'1	5°24'2 7'1 5°31'3 7'0 5°38'3 7'0 5°45'3 7'0 5°52'3 7'0	5°21'4 7'0 5°28'4 6'9	5°18'6 5°25'5 5°32'4 5°39'3 5°46'2
70 80	6° 1'8 7'4 6° 9'2 7'5 6° 16'7 7'4	5°58'8 7'4 6° 6'2 7'4	5°55'9 7'4 6° 3'3 7'3	5°45'7 7'3 5°53'0 7'3 6° 0'3 7'3 6° 7'6 7'3	5°50'0 7'3 5°57'3 7'3	5°54'3 4	5°37'0 7'2 5°44'2 7'1 5°51'3 7'1 5°58'4 7'1	5°41'2 7'1 5°48'3 7'0 5°55'3 7'1	5°38'3 7'° 5°45'3 7'°	5°35'3 7'0 5°42'3 6'9 5°49'2 7'0	5°32'4 5°39'3
90	6° 16'7 7'4 6° 24' 1	6° 6'2 7'4 6° 13'6 7'4 6° 21'0	6° 10'6 7'3 6° 17'9	6° 7'6 7'3 6° 14'8	6° 4'5 7'2 6°11'7	6° 1'4 7'2 6° 8'6	5°58'4 7'1 6° 5'5	5°55'3 7'1 6° 2'4	5°52'3 7'0 5°59'3	5°49'2 7'0 5°56'2	5°46′2 5°53′1

Winkel φ in Graden.

L'angle φ en degrés.

Dist. 2400 — 2600.

	2400 Diff.	2420 Diff.	2440 Diff.	2460 Diff.	2480 Diff.	2500 Diff.	2520 Diff.	2540 Diff.	2580 Diff.	2580 Diff.	2600 Diff.
0 10 20 30 40	0° 0'0 0° 7'2 7'2 0° 14'3 7'1 0° 21'5 7'3 0° 28'7 7'2 7'1	0° 0'0 0° 7'1 7'1 0° 14'2 7'1 0° 21'3 7'1 0° 28'4 7'1	0° 0'0 0° 7'1 7'1 0° 14'1 7'0 0° 21'2 7'1 0° 28'2 7'0 7'1	0° 0'0 0° 7'0 7'0 0° 14'0 7'0 0° 21'0 7'0 0° 28'0 7'0	0° 0'0 0° 6'9 6'9 0° 13'9 7'0 0° 20'8 6'9 0° 27'8 7'0 6'9	0° 0'0 0° 6'9 6'9 0° 13'8 6'9 0° 20'7 6'9 0° 27'5 6'8	0° 0'0 0° 6'8 6'8 0° 13'7 6'9 0° 20'5 6'8 0° 27'3 6'9	0° 0'0 0° 6'8 6'8 0° 13'6 6'8 0° 20'3 6'7 0° 27'1 6'8	0° 0'0 0° 6'7 6'7 0° 13'4 6'7 0° 20'2 6'8 0° 26'9 6'7	0° 0'0 0° 6'7 6'7 0° 13'3 6'6 0° 20'0 6'7 0° 26'7 6'7	0° 0'0 0° 6'6 6'6 0° 13'2 6'6 0° 19'8 6'6 0° 26'4 6'6
50 60 70 80 90	0°35'8 0°43'0 7'3 0°50'1 7'1 0°57'3 7'2 1°4'4 7'1	0°35'5 0°42'6 7'1 0°49'7 7'1 0°56'8 7'1 1° 3'9 7'1	0°35'3 0°42'3 0°49'4 0°56'4 1°3'4 7'1	0°35'0 0°42'0 0°49'0 0°56'0 1°3'0 6'9	0°34'7 0°41'7 0°48'6 0°55'5 1°2'5	0°34'4 0°41'3 6'9 0°48'2 6'9 0°55'1 6'9 1°2'0 6'8	0°34'2 0°41'0 6'8 0°47'8 6'8 0°54'6 6'9 1°1'5 6'8	0°33'8 0°40'6 6'8 0°47'4 6'8 0°54'2 6'8 1° 1'0 6'8	0°33'6 0°40'3 6'7 0°47'0 6'8 0°53'8 6'8 1°0'5 6'7	0°33'3 0°40'0 6'7 0°46'7 0°53'3 1°0'0 6'6	0°33'1 0°39'7 0°46'3 0°52'9 0°59'5 6'6
100 110 120 130 140	1°11'6 1°18'7 7'1 1°25'9 7'2 1°33'0 7'1 1°40'2 7'2	1°11'0 1°18'1 7'1 1°25'2 7'1 1°32'3 7'1 1°39'4 7'1	1°10'5 1°17'5 7'0 1°24'6 7'1 1°31'6 7'0 1°38'6 7'0	1° 9'9 1° 16'9 7'0 1° 23'9 7'0 1° 30'9 7'0 1° 37'9 6'9	1° 9'4 1° 16'3 6'9 1° 23'2 6'9 1° 30'2 7'0 1° 37'1 6'9	1° 8'8 1°15'7 6'9 1°22'6 6'9 1°29'5 6'9 1°36'3 6'8	1° 8'3 1° 15'1 1° 21'9 1° 28'7 1° 35'6 6'8	1° 7'7 1° 14'5 1° 21'3 1° 28'0 6'8 1° 34'8	1° 7'2 1° 13'9 6'7 1° 20'6 6'7 1° 27'3 6'7 1° 34'0 6'7	1° 6'6 1° 13'3 6'6 1° 19'9 6'6 1° 26'6 6'7 1° 33'2 6'6	1° 6'1 1° 12'7 6'6 1° 19'3 6'6 1° 25'9 6'6 1° 32'5 6'6
150 160 170 180 190	1°47'3 1°54'4 2° 1'6 7'2 2° 8'7 7'1 2° 15'8 7'1	1°46′5 1°53′5 7′° 2° 0′6 7′1 2° 7′7 7′1 2° 14′8 7′°	1°45'6 1°52'7 7'0 1°59'7 7'0 2°6'7 7'0 2°13'7 7'0	1°44'8 1°51'8 7'° 1°58'8 7'° 2°5'7 7'° 2°12'7 6'9	1°44'0 1°50'9 6'9 1°57'8 6'9 2°4'7 6'9 2°11'6 6'9	1°43'2 1°50'0 6'8 1°56'9 6'9 2° 3'8 6'9 2° 10'6 6'8	1°42'4 1°49'2 6'8 1°56'0 6'8 2° 2'8 6'8 2° 9'6 6'8	1°41'5 1°48'3 1°55'0 2° 1'8 2° 8'5 6'8	1°40'7 1°47'4 6'7 1°54'1 6'7 2° 0'8 6'7 2° 7'5 6'7	1°39'9 1°46'5 1°53'2 1°59'8 6'6 2°6'4 6'7	1°39'1 1°45'6 1°52'2 1°58'8 6'6 2°5'4 6'6
200 210 220 230 240	2°22'9 2°30'0 7'1 2°37'1 7'1 2°44'2 7'1 2°51'3 7'1	2°21'8 2°28'9 7'1 2°35'9 7'0 2°43'0 7'1 2°50'0 7'0	2°20'7 2°27'7 7'0 2°34'7 7'0 2°41'7 7'0 2°48'7 7'0	2°19'6 2°26'6 7'0 2°33'5 7'0 2°40'5 6'9 2°47'4 6'9	2°18'5 2°25'4 2°32'3 2°39'2 2°46'1 6'9	2°17'4 2°24'3 6'8 2°31'1 6'8 2°38'0 6'9 2°44'8 6'8	2°16'3 2°23'1 2°29'9 6'8 2°36'7 6'8 2°43'5	2°15'3 6'7 2°22'0 6'7 2°28'7 6'7 2°35'4 6'8 2°42'2 6'7	2°14'2 2°20'8 6'6 2°27'5 6'7 2°34'2 6'6 2°40'8 6'6	2°13'1 6'6 2°19'7 6'6 2°26'3 6'6 2°32'9 6'6 2°39'5 6'6	2°12'0 2°18'5 6'6 2°25'1 6'6 2°31'7 6'5 2°38'2 6'6
250 260 270 280 290	2°58'4 3°5'5 7'1 3°12'6 7'0 3°19'6 7'1 3°26'7 7'1	2°57'1 3°4'1 7'° 3°11'1 7'° 3°18'1 7'° 3°25'1 7'°	2°55'7 3°2'7 3°9'6 3°16'6 3°23'6 6'9	2°54'3 6'9 3° 1'2 7'0 3° 8'2 6'9 3°15'1 6'9 3°22'0 6'9	2°53'0 3°59'8 6'9 3°6'7 6'8 3°13'5 6'9 3°20'4 6'8	2°51'6 2°58'4 3°5'2 3°12'0 3°18'8 6'8	2°50′2 2°57′0 3°3′8 6′7 3°10′5 3°17′3 6′7	2°48'9 2°55'6 6'7 3°2'3 6'7 3°9'0 6'7 3°15'7 6'7	2°47'5 2°54'2 3°0'8 6'6 3°7'5 3°14'1 6'6	2°46'1 6'6 2°52'7 6'6 2°59'3 6'6 3°5'9 6'6 3°12'5 6'6	2°44'8 6'5 2°51'3 6'6 2°57'9 6'5 3°4'4 6'5 3°10'9 6'6
300 310 320 330 340	3°33'7 7'1 3°40'8 7'0 3°47'8 7'1 3°54'9 7'0 4° 1'9 7'0	3°32'1 3°39'1 7'0 3°46'1 7'0 3°53'1 7'0 4°0'1 6'9	3°30'5 6'9 3°37'4 7'0 3°44'4 6'9 3°51'3 6'9 3°58'2 6'9	3°28'9 6'9 3°35'8 6'8 3°42'6 6'9 3°49'5 6'9 3°56'4 6'8	3°27'2 3°34'1 3°40'9 6'8 3°47'7 6'9 3°54'6 6'8	3°25'6 3°32'4 6'8 3°39'2 6'7 3°45'9 6'8 3°52'7 6'8	3°24'0 3°30'7 6'7 3°37'4 3°44'2 3°50'9 6'7	3°22'4 3°29'0 6'7 3°35'7 6'7 3°42'4 6'6 3°49'0 6'7	3°20'7 3°27'4 6'6 3°34'0 6'6 3°40'6 3°47'2 6'6	3°19'1 6'6 3°25'7 6'5 3°32'2 6'6 3°38'8 6'6 3°45'4 6'5	3°17'5 6'5 3°24'0 6'5 3°30'5 6'5 3°37'0 6'5 3°43'5 6'5
350 360 370 380 390	4° 8'9 4° 15'9 4° 22'9 4° 29'9 4° 36'9 7'9	4° 7'0 4° 14'0 6'9 4° 20'9 7'0 4° 27'9 6'9 4° 34'8 6'9	4° 5'1 6'9 4° 12'0 6'9 4° 18'9 6'9 4° 25'8 6'9 4° 32'7 6'9	4° 3'2 6'9 4° 10' 1 6'8 4° 16'9 6'9 4° 23'8 6'8 4° 30' 6 6'8	4° 1'4 6'8 4° 8'2 6'7 4° 14'9 6'8 4° 21'7 6'8 4° 28'5 6'8	3°59′5 4°6′2 6′3 6′8 4°13′0 6′7 4°19′7 6′7 4°26′4	3°57'6 6'7 4°4'3 6'7 4°11'0 6'7 4°17'7 6'6 4°24'3 6'7	3°55'7 6'6 4°2'3 6'7 4°9'0 6'6 4°15'6 6'6 4°22'2 6'6	3°53′8 4°0′4 6′6 4°7′0 6′6 4°13′6 4°20′1 6′6	3°51'9 6'5 3°58'4 6'6 4°5'0 6'5 4°11'5 6'5 4°18'0 6'5	3°50'0 6'5 3°56'5 6'5 4°3'0 6'5 4°9'5 6'4 4°15'9 6'5
400 410 420 430 440	4°43'9 6'9 4°50'8 7'0 4°57'8 6'9 5°4'7 7'0 5°11'7 6'9	4°41'7 6'9 4°48'6 6'9 4°55'5 6'9 5°2'4 6'9 5°9'3 6'9	4°39'6 4°46'4 6'9 4°53'3 5°0'1 6'9 5°7'0 6'8	4°37'4 6'8 4°44'2 6'8 4°51'0 6'8 5°57'8 6'8 5°4'6 6'8	4°35'3 6'7 4°42'0 6'8 4°48'8 6'7 4°55'5 6'8 5°2'3 6'7	4°33'1 4°39'8 6'7 4°46'5 6'7 4°53'2 6'7 4°59'9 6'7	4°31'0 6'6 4°37'6 6'7 4°44'3 6'6 4°50'9 6'7 4°57'6 6'6	4°28'8 6'6 4°35'4 6'6 4°42'0 6'6 4°48'6 6'6 4°55'2 6'6	4°26'7 6'5 4°33'2 6'6 4°39'8 6'5 4°46'3 6'6 4°52'9 6'5	4°24'5 6'5 4°31'0 6'5 4°37'5 6'5 4°44'0 6'5 4°50'5 6'5	4°22'4 6'4 4°28'8 6'5 4°35'3 6'4 4°41'7 6'5 4°48'2 6'4
450 460 470 480 490	5°18'6 6'9 5°25'5 6'9 5°32'4 6'9 5°39'3 6'9 5°46'2 6'9	5°16'2 6'8 5°23'0 6'9 5°29'9 6'9	5°13'8 6'8 5°20'6 6'8 5°27'4 6'8 5°34'2 6'8 5°41'0 6'8	5°11'4 6'8 5°18'2 6'7 5°24'9 6'8 5°31'7 6'7 5°38'4 6'7	5° 9'0 6'7 5° 15'7 6'7 5° 22'4 6'7 5° 29'1 6'7 5° 35'8 6'7	5° 6'6 6'7 5° 13'3 6'6 5° 19'9 6'7 5° 26'6 6'6 5° 33'2 6'6	5° 4'2 6'6 5° 10'8 6'6 5° 17'4 6'6 5° 24'0 6'6 5° 30'6 6'6	5° 1'8 6'6 5° 8'4 6'5 5° 14'9 6'6 5° 21'5 6'5 5° 28'0 6'5	4°59'4 6'5 5°5'9 6'5 5°12'4 6'5 5°18'9 6'5 5°25'4 6'5	5°57'0 6'4 5°3'4 6'5 5°9'9 6'5 5°16'4 6'4 5°22'8 6'4	
500	5°53′1	5°50'4	5°47'8	5°45′1	5°42′5	5°39′8	5°37′2	5°34′5	5°31′9	5°29'2	5°26′6

Winkel φ in Graden.

L'angle φ en degrés.

Dist. 2600-2800.

- 1	2000	2620	2640	2660	2680	2700	2720	2740	2780	2780	2800
-	Diff.	Diff.	Diff.	Diff.	Diff.	Diff.	Diff.	Diff.	Diff.	Diff.	Diff.
10	0° 0'0 0° 6'6 6'6	0° 0'0 0° 6'6 6'6	0° 0'0 0° 6'5 6'5	0° 0'0 0° 6'5 6'5	o° o′o o° 6′4 6′4	0° 0'0 0° 6'4 6'4	0° 0′0 0° 6′3 6′3	0° 0′0 0° 6′3 6′3	0° 0'0 0° 6'2 6'2	0° 0′0 0° 6′2 6′2	0° 0′0
20	0°13'2	0°13'1 6'5	0°13'0 °5	0°12'9 6'4	0°12'9 6'5	0°12'8 6'4	0°12'7 °4	0°12'6 6'3	0°12'5 6'3	0°12'4 6'2	0012'3 6'
30	0° 19'8 6'6	0° 19'7 6'6	0°19'6	0°10'4 6'5	0° 19'3 6'4	0° 19' 1 6'3	0° 19'0 6'3	0° 18'8 6'2	0° 18'7 6'2	0° 18'6 6'2	0° 18'4 6'
40	0°26'4 6'6	0°26'3 6'5	0°26'1 6'5	0 25 9 64	0°25'7 6'4	0°25'5 6'4	0°25'3 6'3	0°25'1 6'3	0°24'9 6'3	0°24'7 6'2	0°24'6 6'
50	0°33′1	0°32′8	0°32′6	0°32′3	0°32′1	0°31′9	0°31'6	0°31'4	0°31'2	0°30′9	0°30′7
60	0°39'7 6'6 0°46'3 6'6	0 39 4	0 39 1 6/5	0°38′8 6′5	0,305	0°38′3 6′4 0°44′6 6′3	0°38′0 6′4 0°44′3 6′3	0,37,7	0 37 4	0 37 1	0°36'8 6'
70 80	0°52′0 6′6	0°52'5 6'6	0°52'1 6'5	0°51'7 6'4	0°51'4 6'4	0°51'0 6'4	0°50'6 6'3	0°44'0 0°50'2 6'2	0°40′9 6,3	0°40′5 6°2	0°49'1 6'
90	0°59'5 6'6	0°59'I 6'5	0°58'6 6'5	0°58'2 6'5	0°57'8 6'4	0°57'4 6'4	0°56'9 6'3	0°56'5 6'3	$0^{\circ}56'1^{\circ}\frac{6'2}{6'2}$	0°55'7 6'2	0°55'2 6
100	1° 6′1	1° 5'6	1° 5′1	1° 4'7	I ° 4'2	1° 3'7	10 3/3	1° 2′8	1° 2'3	ı° ı′8	1° 1'4
110	1012'7 6'6	1°12'2	1°11'6 6'5	I°II'I 6'4	1°10'6 6'4	1°10'1 6'4	1° 9'6 6'3	1° 9'1 6'3	1° 8′5 6′2	I° 8'0 6'2	1° 7'5 6'
120	1°19'3 6'6 1°25'9 6'6	1 10 7 66	I 18'2 6'5	1017'6 6'4	1 170	1°16′5 6′4	1 15.9	1 15.3	1-14-8	1 14'2	1°13'6
130	1 32'5	1°25°3 1°31′8 6′5	1031/2 6/5	1°24'0 6'5	1°23'4 6'4	1°29'2 6'4	I 22'2 6'3	1027'0 6'3	1027/2 6.3	1°20'4 6'1	1°25'9
1		6.6	0.5	6.4	1°36′2	0.3	0 10	6'2	I°33'4	0.2	192010
150 160	1°39'1 1°45'6 6'5	1°38'4 1°14'0 6'5	1°37'7 1°44'1 6'4	1°36′9 1°43′4 6′5	1°42'6 °.4	10410 04	1041'1 03	1°34′1 1°40′4	1°30′6 6′2	1°32'7 1°38'9 6'2	1°32'0
170	1°52'2 6'6	1 51'4 6'5	1°50'6 6'5	1°49'8 6'4	1°49'0 6'4	1048'2 6'3	1°47'4 6'3	1°46'6 6'3	I 45'8 6'2	1°45'0 6'1	1044'2 6
180	1°58′8 6′6 2° 5′4 6′6	1°58'0 6'5	1 57 1 6'5 2 3'6 6'5	2° 2'7 6'4	1 55'4 6'4 2° 1'8 6'4	1°54'6 6'4 2° 0'9 6'3	1 53'7 6'3 2° 0'0 1	1 52 9 6'2	1052'0 6'3	1 51'2 6'2	1°50'4
190	0 , 6,6	² 45 _{6'5}	0.5	6'5	6.4	6.4	6'3	6'3	1 30 3 612	1 3/4 _{6'1}	6
200	2°12'0 2°18'5 6'5	2°11'0 2°17'6 6'6	2°10'1 2°16'6	2° 9'2 2°15'6 6'4	2° 8'2 2° 14'6 6'4	2° 7'3 2° 13'6 6'3	2° 6'3 2° 12'6 6'3	2° 5'4 6'2	2° 4′5 2° 10′7 6′2	2 3'5 6'2	2° 2'6
210 220	2°25'1	2°24'I 6'5	2°23'0 6'4	2°22'0 6'4	2°21'0 6'4	2010'0 6'3	2018'0 6'3	2°17'Q 6'3	2°16'0 6'2	2° 15'8 6'1	2014'8
230	2°31'7	2°30'6 6'5	2°29'5	2°28'4 6'5	2°27'4 6'4	2026/3 64	2°25'2	2°24'I 6'3	2°23'0 6'1	20220 61	20'9 6
240	2°38′2 6′5	2°37′1 6′5	2°36'0 6'4	2 34 9 64	2 33 7 64	2 320 6'3	2°31′5 6′3	2°30'4 6'3	2 29.2	20281 61	2 27 0
250	2°44′8	2°43′6	2°42'4 6'5	2°41'3 6'4	2°40'1 6'4	2°38′9	2°37'8 6'2	2°36′6	2°35'4 6'2	2034'2	2°33'1 6
260 270	2°51'3 6'6	2°50'1 2°56'6 6'5	2°48'9 6'4 2°55'3 6'4	2°47'7 6'4	2°46′5 6'3	2°45'2	2°44'0 6'3 2°50'3 6'3	2°42'8 6'2 2°49'0 6'2	20476 62	2°40'4 6'1 2°46'5 6'1	2°39'2
280	30 44 65	30 3'1 6'5	3° 1'8 6'	300'5 6'4	2°59'2 6'4	2°57'9 6'3	2°56'6	2°55'2 6'2	2°53'9 6'1	2°52'6 6'1	2°51'3 6
290	3°10'9 6'5	3° 9'6 6'5	3° 8'2 6'5	3° 6'9 6'4	3° 5′5 6′4	3 4'2 6'3	3° 2'8 6'3	3° 1'5 6'3	3° 0'1 6'2	2°58'8 6'1	2°57'4 6'
300	3°17'5 6'5	3° 16' 1 6'4	3°14'7 6'4	3°13'3 6'4	3011'9 6'3	3° 10'5	3° 9'1 6'2	3° 7'7 6'2	3° 6'3 6'1	3° 4'9 6'1	3° 3'5 6
310	3 24 0 65	3 22 5 65	3 21 1 64	3°19'7 6'3	3 18'2 6'3	3 16'8 6'3	3°15'3 6'3	3 13'9 6'2	3012'4 6'2	3011'0 6'1	3° 9'5 6
320 330	3°30′5 6′5 3°37′0 6′5	3035'5 6'5	3°27'5 6'4	302214 64	3°24'5 6'4 3°30'9 6'3	3 20 3 6'2	202718 6'2	3°20'1 6'2 3°26'3 6'2	3°24'7 6'1	3023'2 6'1	2021/7 6
340	3°43'5 6'5	3°41'9 6'4	3°40'4 6'4	3°38'8 6'4	3°37′2 6′3	3°35'6 6'3	3°34'0 6'2	3°32'5 6'2	3°30'9 6'2	3°29'3 6'1	3°27'7 6'
350	3°50'0 6'5		3°46′8 6′4				3°40'3 6'2	3°38′6 6′2	3°37′0 6′1	3°35′4 6′1	3°33′8 6′
3 60	3°56′5 6′5	4 54 0 .	3 53'2 6'4	3 51 5 63	3°49′8 6′3	3°48′2 6′3 3°54′4	3°46'5 6'2	3°44'8 6'2	1 3 4 3 1 .	3041,5 61	3°39'8 6
370 380	4 30 65	4 13 64	3 59°0 6'3	3 57 6 6'4	3 50 1 6'3	3 54 4 6'3	3°52'7 6'2	3°51'0 6'1	3 49 3 61	3°53'6	3°51'0
390	3°50'0 6'5 3°56'5 6'5 4°3'0 6'5 4°9'5 6'4 4°15'9 6'5	4° 1'3 6'4 4° 7'7 6'4 4° 14'1 6'4	3°46'8 3°53'2 3°59'6 6'3 4°5'9 6'4 4°12'3	3°45'1 6'4 3°51'5 6'3 3°57'8 6'4 4°4'2 6'3 4°10'5 6'3	3°43′5 6′3 3°49′8 6′3 3°56′1 6′3 4°2′4 6′3 4°8′7 6′3	3°41'9 6'3 3°48'2 6'2 3°54'4 6'3 4° 0'7 6'2 4° 6'9 6'3	3°40'3 6'2 3°46'5 6'2 3°52'7 6'2 3°58'9 6'2 4°5'1 6'2	3°38′6 3°44′8 6′2 3°51′0 6′1 3°57′1 6′2 4°3′3 6′2	3°49'3 6'1 3°55'4 6'1 4° 1'5 6'1	3°35'4 6'1 3°47'5 6'1 3°53'6 6'6 3°59'7 6'1	3°33'8 6'3°39'8 6'3°51'9 6'3°57'9 6'
400	1		4°18'7				4°11'3				40 240
410	4°22'4 4°28'8 6'5	4°27'0 6'4	4 10 / 6'4 4 25'I 6'3	4°23'2 6'4 4°23'2 6'3	4°21'3 6'3	4° 19'4 6'2	4°17'5 6'2	4°15'6 6'1	4° 13'7 6'1	4° 5′8 6′0 4° 11′8 6′1	4 99 4
420	4 35 3 64	4 33 4 64	4 31 4 64	4 29 5 6 3	4°27'5 6'3	4°25'6	4 23'7 6'2	4°21'7 6'2	4 19'8 6'1	4 17'9	4 15'9
430 440	4°28'8 6'5 4°35'3 6'4 4°41'7 6'5 4°48'2 6'4	4°20′5 4°27′0 6′4 4°33′4 6′4 4°39′8 6′3 4°46′1 6′4	4°18'7 6'4 4°25'1 6'3 4°31'4 6'4 4°37'8 6'3 4°44'1 6'3	4°16'8 4°23'2 6'3 4°29'5 6'3 4°35'8 6'3 4°42'1 6'3	4°15'0 6'3 4°21'3 6'2 4°27'5 6'3 4°33'8 6'3 4°40'1 6'2	4°13'2 4°19'4 6'25'6 4°31'8 4°38'0 6'2	4°11'3 6'2 4°17'5 6'2 4°23'7 6'2 4°29'9 6'1 4°36'0 6'2	4° 9'5 6'1 4° 15'6 6'1 4° 21'7 6'2 4° 27'9 6'1 4° 34'0 6'1	4° 7'6 4° 13'7 6'1 4° 19'8 6'1 4° 25'9 6'1 4° 32'0 6'0	4°11'8 6'1 4°17'9 6'0 4°23'9 6'0 4°29'9 6'1	4°21'9 6
		405215	4°50'4		4°46'2		10/12/2	4°40'1	í		1°32'0
450 460	4°54′6 5° 1′0 6′4	4 52 5 64 4 58 9 63	4°50'4 6'4 4°56'8 6'3 5° 3'I 6'3	4°48'4 6'3 4°54'7 6'2	4 40 3 6'3 4°52'6 6'2	4°44'2 6'2 4°50'4 6'2 4°56'6 6'2	4°42′2 6′1 4°48′3 6′2	4 46 2 6 1	4°38'0 6'1 4°44'1 6'0	4°36'0 6'0 4°42'0 6'0	4°33'9 6 4°39'9 6 4°45'9 5
470	5 7'4	5 5'2 6'4	5 3'1 6'3	5 0'9 6'3	4°58′8 6′2	4°56'6 6'2	4 54 5 61	4°52'3 6'1	4°50'1 6'1	4°48′0 6′	4°45′9 5
480 490	3 13 64	50,1810 64	5 94 6'3	5 7 2 6'3	4°46'3 6'3 4°52'6 6'2 4°58'8 6'2 5°5'0 6'2 5°11'2 6'2	4°50'4 6'2 4°56'6 6'2 5° 2'8 6'2 5° 9'0 6'2	4°48'3 6'2 4°54'5 6'1 5° 0'6 6'2 5° 6'8 6'1	4°40'1 6'1 4°46'2 6'1 4°52'3 6'1 4°58'4 6'1 5° 4'5 6'1	4°50'1 6'1 4°56'2 6'1 5° 2'3 6'0	4 54 6 66	4°51'8
l	•										
500	5°26'6	5°24′3	5°22'0	5°19'7	5°17'4	5°15'2	5°12'9	5°10′6	5° 8'3	5° 6′0	5° 3'7

Winkel φ in Graden.

L'angle φ en degrés.

Dist. 2800—3000.

	2900 Diff.	2920 Diff.	2840 Diff.	2900 Diff.	2890 Diff.	2900 Diff.	2920 Diff.	2940 Diff.	2960 Diff.	2990 Diff.	8000 Diff.
0 10 20 30 40	0° 0'0 0° 6'1 6'1 0°12'3 6'3 0°18'4 6'1 0°24'6 6'3	0° 0'0 0° 6'1 6'1 0° 12'2 6'1 0° 18'3 6'1 0° 24'4 6'1	0° 0'0 0° 6'1 6'1 0° 12'1 6'0 0° 18'2 6'1 0° 24'2 6'0	0° 0'0 0° 6'0 6'0 0° 12'0 6'0 0° 18'1 6'1 0° 24'1 6'0	0° 0'0 0° 6'0 6'0 0° 12'0 6'0 0° 17'9 5'9 0° 23'9 6'0	0° 0'0 0° 5'9 0° 11'9 0° 17'8 0° 23'7 6'0	0° 0'0 0° 5'9 5'9 0° 11'8 5'9 0° 17'7 5'9 0° 23'6 5'9	0° 0'0 0° 5'9 0° 11'7 5'8 0° 17'6 5'9 0° 23'4 5'8	0° 0'0 0° 5'8 5'8 0°11'6 5'8 0°17'4 5'8 0°23'3 5'8	0° 0'0 0° 5'8 5'8 0° 11'5 5'7 0° 17'3 5'8 0° 23'1 5'8	0° 0'0 0° 5'7 5'8 0°11'5 5'8 0°17'2 5'7 0°22'9 5'7
50 60 70 80 90	0°30'7 0°36'8 0°43'0 0°49'1 0°55'2 6'1	0°30'5 0°36'6 6'1 0°42'7 6'1 0°48'8 6'1 0°54'9 6'1	0°30'3 0°36'3 0°42'4 0°48'4 0°54'5 6'1	0°30'1 0°36'1 0°42'1 0°48'1 0°54'1 6'0	0°29'9 0°35'9 6'0 0°41'8 5'9 0°47'8 6'0 0°53'8 6'0	0°29'7 0°35'6 5'9 0°41'5 5'9 0°47'5 6'0 0°53'4 5'9	0°29'5 0°35'4 0°41'2 0°47'1 0°53'0 5'9 5'9	0°29'3 0°35'1 0°41'0 0°46'8 0°52'7 5'8	0°29'1 0°34'9 5'8 0°40'7 5'8 0°46'5 5'8 0°52'3 5'8	0°28'9 0°34'6 5'7 0°40'4 5'8 0°46'2 5'8 0°51'9 5'7	0°28'7 0°34'4 5'7 0°40'1 5'7 0°45'8 5'7 0°51'6 5'8 5'7
100 110 120 130 140	1° 1'4 1° 7'5 6'1 1° 13'6 6'1 1° 19'8 6'1 1° 25'9 6'1	1° 1'0 1° 7'0 6'0 1° 13'1 6'1 1° 19'2 6'1 1° 25'3 6'1	1° 0'5 1° 6'6 6'1 1° 12'6 6'0 1° 18'7 6'1 1° 24'7 6'0	I° 0'I I° 6'2 6'0 I° 12'2 6'0 I° 18'2 6'0 I° 24'2 6'0	0°59'7 1°5'7 1°11'7 1°17'6 1°23'6 6'0	0°59'3 6'0 1°5'3 5'9 1°11'2 5'9 1°17'1 5'9 1°23'0 5'9	0°58'9 1°4'8 5'9 1°10'7 5'9 1°16'6 5'9 1°22'4 5'8	0°58′5 1°4′4 5′9 1°10′2 5′8 1°16′0 5′8 1°21′9 5′9	0°58'1 1° 3'9 5'8 1° 9'7 5'8 1°15'5 5'8 1°21'3 5'8	0°57'7 s'8 1° 3'5 5'7 1° 9'2 5'8 1°15'0 5'8 1°20'7 5'8	0°57'3 1°3'0 5'7 1°8'7 5'7 1°14'4 5'7 1°20'2 5'8
150 160 170 180 190	1°32'0 1°38'1 1°44'2 1°50'4 1°56'5 6'1	1°31'4 1°37'5 1°43'5 1°49'6 1°55'7	1°30'8 1°36'8 1°42'8 1°48'9 1°54'9 6'0	1°30'2 1°36'2 1°42'2 1°48'2 1°54'1 6'0	1°29'6 1°35'5 6'6 1°41'5 6'6 1°47'4 6'6 1°53'4 5'9	1°28'9 6'0 1°34'9 5'9 1°40'8 5'9 1°46'7 5'9 1°52'6 5'9	1°28'3 1°34'2 5'9 1°40'1 5'9 1°46'0 5'9 1°51'8 5'8	1°27'7 1°33'6 5'8 1°39'4 5'8 1°45'2 5'8 1°51'0 5'8	1°27'1 1°32'9 1°38'7 1°44'5 1°50'3 5'8	1°26′5 1°32′2 5′8 1°38′0 5′8 1°43′7 5′8 1°49′5 5′7	1°25'9 1°31'6 5'7 1°37'3 5'7 1°43'0 5'7 1°48'7 5'7
200 210 220 230 240	2° 2'6 2° 8'7 6'1 2° 14'8 6'1 2° 20'9 6'1 2° 27'0 6'1	2° 1'8 2° 7'8 6'0 2° 13'9 6'0 2° 19'9 6'1 2° 26'0 6'0	2° 0'9 2° 7'0 6'0 2° 13'0 6'0 2° 19'0 6'0 2° 25'0 6'0	2° 0' 1 6' 0 2° 6' 1 6' 0 2° 12' 1 6' 0 2° 18' 1 6' 0 2° 24' 1 5' 9	1°59'3 6'0 2°5'3 5'9 2°11'2 5'9 2°17'1 6'0 2°23'1 5'9	1°58′5 5′9 2° 4′4 5′9 2° 10′3 5′9 2° 16′2 5′9 2° 22′1 5′9	1°57'7 2°3'6 5'8 2°9'4 5'8 2°15'3 5'9 2°21'1 5'8	1°56'9 2°2'7 2°8'5 2°14'3 2°20'2 5'8	1°56'1 2°1'8 5'8 2°7'6 5'8 2°13'4 5'8 2°19'2 5'7	1°55'2 2° 1'0 5'7 2° 6'7 5'8 2° 12'5 5'7 2° 18'2 5'7	1°54'4 2° 0'1 5'7 2° 5'8 5'7 2° 11'5 5'7 2° 17'2 5'7
250 260 270 280 290	2°33'1 6'1 2°39'2 6'0 2°45'2 6'1 2°51'3 6'1 2°57'4 6'1	2°32'0 2°38'1 2°44'1 2°50'2 2°56'2 6'1	2°31'0 6'0 2°37'0 6'0 2°43'0 6'0 2°49'0 6'0 2°55'0 6'0	2°30'0 2°36'0 6'0 2°42'0 2°47'9 2°53'9 5'9	2°29'0 2°34'9 6'0 2°40'9 5'9 2°46'8 5'9 2°52'7 5'9	2°28'0 5'9 2°33'9 5'9 2°39'8 5'9 2°45'7 5'8 2°51'5 5'9	2°32′8 2°38′7 3°44′5	2°26'0 2°31'8 5'8 2°37'6 5'8 2°43'4 5'8 2°49'2 5'8	2°24'9 2°30'7 2°36'5 2°42'2 2°48'0 3'8	2°23'9 5'8 2°29'7 5'7 2°35'4 5'7 2°41'1 5'7 2°46'8 5'7	2°22'9 2°28'6 5'7 2°34'3 5'7 2°40'0 5'6 2°45'6 5'7
300 310 320 330 340	3° 3'5 6'0 3° 9'5 6'1 3° 15'6 6'1 3° 21'7 6'0 3° 27'7 6'1	3° 2'3 6'0 3° 8'3 6'0 3° 14'3 6'0 3° 20'3 6'0 3° 26'3 6'0	3° 1'0 6'0 3° 7'0 6'0 3° 13'0 6'0 3° 19'0 6'0 3° 25'0 5'9	3°23'6 5'9	30 16'3 5'9	3° 3′3 5′8 3° 9′1 5′9 3° 15′0 5′8	3° 2'0 5'8 3° 7'8 5'9 3° 13'7 5'8 3° 19'5 5'8	2°55'0 5'8 3° 0'8 5'7 3° 6'5 5'8 3° 12'3 5'8 3° 18'1 5'8	3°11'0 5'7	2°52′5 2°58′2 3°4′0 3°9′7 3°15′4 5′6	2°57°0 5'7 3° 2'7 5'6 3° 8'3 5'7
350 360 370 380 390	3°33'8 6'0 3°39'8 6'0 3°45'8 6'1 3°51'9 6'0 3°57'9 6'0	3°38'3 6'0 3°44'3 6'0 3°50'3 6'0 3°56'3 6'0	3°30'9 6'6 3°42'9 5'9 3°48'8 6'6	3°35'4 6'6 3°41'4 5'9 3°47'3 5'9	3°34°0 5'9 3°39'9 5'9 3°45'8 5'8 3°51'6 5'9	3 32 5 5'9 3 38'4 5'8 3 44'2 5'9	3°31'1 5'8 3°36'9 5'8 3°42'7 5'8 3°48'5 5'8	3°29'0 5'8 3°35'4 5'8 3°41'2 5'7 3°46'9 5'8	3° 28° 2 3° 33′ 9 5′8 3° 39′ 7 5′7	3°20°7 5'7 3°32'4 5'7 3°38'1 5'7 3°43'8 5'7	3°30'9 5'7 3°36'6 5'6 3°42'2 5'6
400 410 420 430 440	4° 3'9 6'0 4° 9'9 6'0 4° 15'9 6'0 4° 21'9 6'0 4° 27'9 6'0	4° 14'2 6'6 4° 20'2 6'6 4° 26'2 5'9	4° 0'7 5'9 4° 6'6 6'4 4° 12'6 5'9 4° 18'5 5'9	3°59'1 5'5 4° 5'0 5'5 4° 10'9 5'5 4° 16'8 5'1 4° 22'6 5'5	4° 3'3 5'9 4° 9'2 5'8 4° 15'0 5'9 4° 20'9 5'8	4° 7'5 5'8 4° 7'5 5'8 4° 13'3 5'8 4° 19'1 5'8	4° 5'8 5'8 4° 11'6 5'8 4° 17'4 5'8	3 50 4 5'7 4 4'1 5'8 4 9'9 5'7 4 15'6 5'7	3°50°8 5'7 4° 2'5 5'7 4° 8'2 5'6	3°49'5 5'6 3°55'1 5'7 4° 0'8 5'6 4° 6'4 5'7	3 53 5 56 56 56 4 4 7 56
450 460 470 480 490	4°33'9 6'0 4°39'9 6'0 4°45'9 5'5 4°51'8 6'0 4°57'8 5'5	4°32'I 6'6 4°38'I 5'9 4°44'O 5'9	4°30'2 5'5 4°42'1 5'5 4°48'0 5'6	4° 40′2 5′ 4° 40′1 5′ 4° 46′1 5′	4 32.5 5/3 4 38.4 5/3 4 44.2 5/3	4°30'7 5'8 4°36'5 5'8 4°42'3 5'4	4°23'I 5'8 4°28'9 5'7 4°34'6 5'8 4°40'4 5'7	4°21'3 5'7 4°27'0 5'7 4°32'7 5'7 4°38'4 5'7	4°30'9 5'6 4°36'5 5'7	4°23'4 5'6 4°29'0 5'6 4°34'6 5'6	3 4°27' I 5'6 4°32' 7 5'6 4°32' 7 5'6
500	5° 3'7	5° 1'8	4°59′8	4°57′8	4°55′8	4°53′8	4°51′8	4°49'8	4°47′8	4°45′9	4°43′9

Winkel φ in Graden.

L'angle φ en degrés.

Dist. 3000 — 3200.

	8000 Diff.		8020 E	iff.	804 0	Diff.	3060	Diff.	8080	Diff.	8100	Diff.	8120	Diff.	8140 D	iff.	8160	Diff.	8180	Diff.	82 00	D
0	o° oʻo ,		° 0'0		o° oʻo		o° oʻo		o° oʻo		o° oʻo		o° oʻo		o° oʻo		o° oʻo	,	o° oʻc	,	o° oʻo	<u> </u>
10	0° 5'7 5'7		° 5'7	5,7	o° 5'7	5'7	o° 5′6	516	o° 5'6	-10	o° 5'6	5'6	0° 515	5'5	o° 5′5	5'5	0° 5'4	5'4	0° 5'4	. 5′4	0° 5'4	1
20	0°11'5 5'8	3 0		5'7	0°11'3	301	0°11'2	5'6	0° 1 1'2	5'6	0°11'1	5'5	0°11'0	5'5	00110	5'5	0°10'9		0°10'8	5'4	0°10'	; ;
30	0° 17'2 5'7	_ 1	°17'1	5'7	0°17′0		0°16′9	5'7 5'6	o° 16′8	5.0	0° 16′7	5'6	0°16′5	5'5	0 10 4	5'4	0° 16'3		0° 16'2	-1.1	0°16′	1
40	0°22'9 5'1	- I U	°22′8	5'7	0°22′6	5'7	0°22′5	56	0°22′3	5 5 5 5 6	0°22'2	5'5 5'6	0°22'I	5'6	0 210	5 ⁴ 5	0°21'8	5'5 5'4	0°21'6	5'4	0°21'	5
50	0°28'7		°28′5	-1-	o°28'3	-1-	0°28′1	-le	0°27'9	-10 1	o°27'8	-1-	0°27'6	-1-	0°27'4	.,.	0°27'2	اا	0°27'0	.,	0°26′	9
50	0°34'4		°34′2	5'7	0°34′0		o°33'7	5 ⁴ 6	0°33'5	5'6	o°33'3	5'5 5'6	0°33'1	5'5	o°32′9	5'5 5'5	0°32′7	. 5 5	0°32'4	54	0°32'	2
	0°40'1 5,		°39′9	5'6	0°39'6	-1-	0°39′4		0°39′1	-14	o°38′9	5'5	o°38′6	5'5 5'5	0 30 4	54	0°38′1	5'4 5'5	0°37′0	514	0°37'0	J
30	0°45'8 5'8 0°51'6 5'8	٠ ر	9°45′5 9°51′2	5'7	0°45'3		0°45'0 0°50'6	5'6	0°44′7 0°50′3		0°44'4	5'5	0°44'1 0°49'6	5'5	0 43 0	5'5	0°43'6		0°43′3	ر ہے ک	0°43′0 0°48′3	,
90	57	7	•	5'7	o°50′9	1		56	0 30 3	515	0°49'9	5'6	0 490	5'5	o°49′3	5'5		5'4	0 40 /	5'4	0 40	•
00	0°57'3	_ c	°56′9	.,.	o°56'6	-16	0°56'2	-14	o°55′8	-12	o°55'5	-1-	0°55'1	-1-	o°54′8	٠,١	0°54'4		0°54'1	٠,,	o°53"	7
10	1° 3′0 3/	7 I	2'6	5'7	I° 2'2	5'6 5'7	10 1'8	5'6 5'6	1° 1'4	5'6 5'6	1° 1'0	5'5 5'6	1° 0'6	5'5	1° 0'2	5'4 5 ¹ 5	0°50′0		o°59'5	5'4	0°59	I
	1° 8′7 5′	_ *	8'3	517	1° 7'9	5'6	1 7'4	-10	1° 7'0	-14	1 6'6	5'5	1, 6,1	5'5 5'6	1 5 7	5'5	I° 5'3	514	1 4'0		1 44	7
10	1 14 4 54	. .	°14'0 1°19'7	517	1°13'5	5'7	1°13'0 1°18'7	517	1°12'6	5'6	10121	5'6	1°11'7 1°17'2	515	1 112	5'5	1°10'7 1°16'2	E1E	1°10'	5'4	1 9'8	5
lo	1 20'2 5'	7		5'6	1 19'2	5'6	•	5'6	1 10 2	5'5	1 177	5'5		5'5	•	54		5'4	1-15-7	5'4	1 15	4
50	1°25′9	, 1	°25′3	5'7	1°24'8	5'7	1°24'3	5'6	1°23'7	546	1°23'2	5'5	1022'7	5'5	I°22'I	5'5	1°21'6	5'4	1°21'	E'2	1°20'	_
0	1°31′6 5′	_ 4		5'7	1 30'5	5'6	1 29'9	56	1°29'3	5'6	1 28'7	5'6	1°28′2	5'5	1 27 0	5'5	1 27'0	5'5	1 26'	5'4	1 25	9
70 30	1 37 3	_ 1	°36'7	5'7	1°36′1 1°41′7	5'6	1°35′5 1°41′1	5'6	1°40'4		1°34'3	5′5	1°33'7		1 33 1	54	1°32'5	8/4	1°31'8	5'4	1°36'6	2 6
00	104817 57	7 1	°48′0	56	1°47'4	37	1°46'7	5'6	1°46′0	50	1°39'8 1°45'3	5'5	1°44'7	5 '5	10440	5'5	1°43′3	5'4	I°42'	5 54	1°41'0))
	5	7		5'7		5.0		5'6	•	50		5'6		5'5		5'4		5.4	,	5'4		
0	1°54'4 2° 0'1 5'		53 ['] 7	5'7	1°53'0	5'6	1052'3	5'6	1°51'6	5'5	1°50'9	5'5	1°50'2 1°55'6	54	1°49′4 1°54′9	5'5	1°48'7	5'4	1°48′0		1047	3 6
20	2° 5′8 5′	7 3	5'1	5'7	2° 4'3	5'7	1°57'9 2° 3'5	546	1°57′1 2° 2′7	5'6	1°56'4 2° 1'9	5'5	2° 1'1	5'5	2° 0'3	5'4	1°59'6	5'5	1°58′8	5'4	1°58'	n
30	2°11'5	7 2	° 10'7	5'6	2° 9'9	5'6	2° 9'I	5'6	2° 8'2	5.5	2° 7'4	5'5	2° 6'6	5'5	2° 5′8	5'5	2° 5'0) "."	2° 4'	5'4	2° 3'	3
40	2° 17'2 5'	7 2	° 16'4	5'7	2°15′5	5'6 5'6	20147	5'6 5'5	2°13′8	5'6 5'5	2°13'0	5'6 5'5	2° I 2' I	5'5 5'5	2° I I'2	5'4 5'5	2° 10'4		2° 9'	5'3 5'4	2° 8'	
50	2°22'0	2	°22'0		2°21'I		202012		2°19′3		2°18′5	,	2°17'6	33	2°16′7		2°15'8		2°14'		2°14'0	0
бо	2°28'6 5'	7 2	2°27'7	5'7	2°26′8	5'7 5'6	2°25'8	5'6	20249	3.0	2°24'0	5'5 -1-	2°23'I	5'5	2°22′I	5'4	2°21'2	2 3,4	2°20'	3 54	20194	4
70	2034'3	2 2	2°33′3	5'6 5'7	2°32′4	-10	2°31'4	5'6 5'6	2°30′4	5'5 5'6	2°29′5	5'5 5'5	2°28'6	5′5	2°27′6	5'5 5'4	2°26′6	E'4	2°25'	5'4 5'3	2°24"	7
Bo	2-40-0		39'0	5'6	2°38′0	اء (2 37'0	-14	2°36′0	5/5	2°35′0	5'5	2°34′1	5'5	2°33′0	54	2°32'0	5'4	2 31 0) _{*1.}	2030	0
90	2°45'6 5'	1 2	2°44′6	547	2°43′6	5'6	2°42'6	5'5	2°41′5	546	2°40′5	5′5	2°39′5	5'4 5'4	2°38′4	5'5	2°37'4	5'4	2°36′	1 5'3	2°35'4	4
)00	2051'3	, 2	2°50′3	5'6	2°49'2	5'6	2°48′1	5 ¹ 6	2°47′1	5 ' 5	2°46′0	515	2°44′9	5'5	2°43′9	54	2°42'8		2°41'		2°40'	
10	2°57'0 5'	1 2	² 255′9	5'6	2°54'8	5'6	² °53′7	546	2°52'6	5'5	2°51′5	545	2°50'4	5'5	2°49'3	54	2°48'2	. 514	2°47'	I 5'4	2°46′	0
20	3 2 7 5	1 3	3° 1′5	5'7	3 0'4	5.0	3 59 3	515	2°58′1	5/6	2°57′0	515	2 55 9	54	2 54 7	54	2°53′6)	2 52	5 5'3	2 51	3
30	3°14'0 5	7	3° 7'2 3° 12'8	5'6	3° 6′0	5.0	3°10'4	5'6	3° 3'7 3° 9'2	, ,,,	3° 2′5 3° 8′0	515	3° 6'8	5'5	3° 0'1 3° 5'6	5'5	2°59′0	54	3° 3'2	5'4	2°56'	0
to	5	-		5'6	•	2.0		3 3		22	l	515		54		5'4		· 33	I .	3 3	"	
50 50	3°19'6 3°25'3 3°30'9 3°26'6	7 3	3°18′4	5'6	3°17'2 3°22'7	515	3 15'9	546	3 14'7	5'5	3 13'5	5'4	3012'2	5'5	3°11'0 3°16'4	54	3° 9'7	5'4	3° 8′5	5 5'3	3 7	3
00	3 25 3 5	6	3°24′0	5'6	3°22'7	5'6	3°21'5	5'5	3°20'2	545	3 18'9	5'5	3 17'7	54	3°10'4	54	3,12,1	5'4	3°13'8	5 54	3 12	D
70 80	3°26'6	7	202512	5'6	302210	5'6	303216	5'6	3°31'2	5'5	302010	5'5	2028/5	5'4	302712	54	302510	5'4	3024	5'3	30221	9
90	3°42'2 5'	6	3°24'0 3°29'6 3°35'2 3°40'8	5 ⁴ 6	3°28′3 3°33′9 3°39′5	5'6 5'5	3°15'9 3°21'5 3°27'0 3°32'6 3°38'1	5 ¹ 5 5 ¹ 5	3°14'7 3°20'2 3°25'7 3°31'2 3°36'7	5'5 5'5	3°13'5 3°18'9 3°24'4 3°29'9 3°35'3	5 ⁴ 4 5 ⁴ 5	3°12'2 3°17'7 3°23'1 3°28'5 3°34'0	5 ⁴ 5	3°16'4 3°21'8 3°27'2 3°32'6	5 ⁴ 4	3° 9′7 3° 15′1 3° 20′5 3° 25′9 3° 31′2	5'3 5'4	3° 8'5 3° 13'8 3° 19'5 3° 24'5 3° 29'8	5'3 5'4	3° 7', 3° 12'(3° 17'(3° 23', 3° 28',	5
0	_						301216		30/12/2		304018		30 2014			1	2° 2616	34	20 2 21.	, .		
10	3°53'5 -4	7	°52'0	5'6	3°50'6	5'6	3°49′I	5 ¹ 5	3°47'7	5'5	3°46'3	5'5	3°44′8	5'4	3°43'4	5'4	3°41'0	5'3	3°40'	5'3	3°30'6	2
30	3°59'1 2		3°57'6	5 ⁶	3°56′1	5'5 5'6	3°54'7	5 ¹ 6	3°53'2	5'5	3°51'7	5 ⁴ 4	3°50'2	5 ⁴ 4	3°48′8	5'4	3°47'3	5'4	3°45'8	5'3	3°44'.	3
30	4° 4'7	6 4	1° 3′2		4° 1'7	515	4° 0'2	51g	3°58′7	5'4	3°57'2	5 5	3°55'6	514	3°54′1	514	3°52'6	5'3	3°51'	5'3	3°49'6	5
lo	3°47′8 3°53′5 3°59′1 4°4′7 4°10′3		3°46′4 3°52′0 3°57′6 1° 3′2 1° 8′8	5'6 5'5	3°45′0 3°50′6 3°56′1 4° 1′7 4° 7′2	5'5 5'6	3°43'6 3°49'1 3°54'7 4° 0'2 4° 5'7	5'5 5'5 5'5	3°42'2 3°47'7 3°53'2 3°58'7 4°4'1	5 ⁴ 5 5 ⁴ 4 5 ⁴ 5	3°40′8 3°46′3 3°51′7 3°57′2 4° 2′6	5'5 5'4 5'4	3°39'4 3°44'8 3°50'2 3°55'6 4° 1'0	5 ⁴ 4	3°38′0 3°43′4 3°48′8 3°54′1 3°59′5	5 ⁴ 3 5 ⁴ 4 5 ⁴ 4	3°36'6 3°41'9 3°47'3 3°52'6 3°58'6		3°35'4 3°40'5 3°45'8 3°51'1 3°56'4	5'3	3°33′3 3°39′0 3°44′3 3°49′0 3°54′0	9
50	4°15'9		1°14'3 1°19'9 1°25'5 1°31'0 1°36'6	5'6			4°11'2 4°16'7	5/5	4° 9'6 4° 15' 1 4° 20' 5 4° 26' 0 4° 31' 5	5'5	4° 8'0 4° 13'5 4° 18'9 4° 24'3 4° 29'8	515	4° 6'4	514	4° 4′9	- 1	4° 3'3 4° 8'6 4° 14'0 4° 19'3 4° 24'6		4° 1'7'6' 4° 12'3 4° 17'6' 4° 22'9	, ,	4° 0'1	ľ
50 50	4 21 5	6 4	1°19′9	5'6	4°12'8	5'5	4°16′7	5'5	4°15'1	5 ¹ 4	4°13'5	5 ⁴ 4	4°11'8	54	4° 10′2	5 ⁴ 3	4° 8'6	5'3 5'4	4° 7'0	5'3 5'3	4 35	1
70 Bo	4°21'5 5'	6 4	1°25′5	515	4°23′8	5'6	4022'2	5'5	4 20 5	5'5	4°18'9	54	4017'2	5'4	4015'6	5'4	4°14′0	5'3	4°12'3	5'3	4°10';	7
³⁰	4 32 / 5	6 4	131'0	5'6	4°18′3 4°23′8 4°29′4 4°34′9	5'5	4°16'7 4°22'2 4°27'7 4°33'2	5'5	4 20'0	5'5	4 24 3	5'5	4°11'8 4°17'2 4°22'6 4°28'0	5 ⁴ 4	4 21 0	543	4 19'3	5 ¹ 3 5 ¹ 3	4 17'6	5'3	4°10'7 4°15'9 4°21'2	9
90				515			1		4 31.2	54		54	1	54		54						
00	4°43′9	Ι.	4°42′1		4°40'4		4°38′6		4°36′9		4°35′2		4°33′4	1	4°31′7	- 1	402919		4°28'2	.	4°26'4	

Winkel φ in Graden.

L'angle φ en degrés.

Dist. 3200-3400.

	8200 Diff.	8220 Diff.	3240 Diff.	8260 Diff.	8280 Diff.	8800 Diff.	8820 Diff.	8840 Diff,	3600 Diff.	8880 Diff.	8400 Diff.
0 10 20 30 40	0° 0'0 0° 5'4 5'4 0° 10'7 5'3 0° 16'1 5'4 0° 21'5 5'4	0° 0'0 0° 5'3 5'3 0° 10'7 5'4 0° 16'0 5'3 0° 21'4 5'4 5'3	0° 0′0 0° 5′3 5′3 0° 10′6 5′3 0° 15′9 5′3 0° 21′2 5′3	0° 0'0 0° 5'3 5'3 0° 10'6 5'3 0° 15'8 5'9 0° 21'1 5'3	0° 0'0 0° 5'3 5'3 0° 10'5 5'8 0° 15'7 5'8 0° 21'0 5'3 5'8	0° 0'0 0° 5'2 5'8 0° 10'4 5'8 0° 15'7 5'3 0° 20'9 5'8	0° 0'0 0° 5'2 5'8 0° 10'4 5'8 0° 15'6 5'8 0° 20'7 5'1	0° 0'0 0° 5'2 5'2 0° 10'3 5'1 0° 15'5 5'2 0° 20'6 5'1	0° 0'0 0° 5'1 5'1 0° 10'2 5'1 0° 15'4 5'2 0° 20'5 5'1	0° 0'0 0° 5'1 5'1 0° 10'2 5'1 0° 15'3 5'1 0° 20'4 5'1	0° 0'0 0° 5'1 5'1 0° 10'1 5'0 0° 15'2 5'1 0° 20'2 5'0 5'1
50 60 70 80 90	0°26'9 0°32'2 5'3 0°37'6 5'4 0°43'0 5'4 0°48'3 5'3	0°26'7 0°32'0 5'4 0°37'4 5'4 0°42'7 5'3 0°48'0 5'4	0°26'5 0°31'9 5'3 0°37'2 5'3 0°42'5 5'3 0°47'8 5'3	0°26'4 0°31'7 5'3 0°36'9 5'3 0°42'2 5'3 0°47'5 5'3	0°26'2 0°31'5 5'3 0°36'7 5'3 0°42'0 5'3 0°47'2 5'3	0°26'1 0°31'3 5'2 0°36'5 5'2 0°41'7 5'2 0°46'9 5'2 5'2	0°25'9 0°31'1 5'8 0°36'3 5'8 0°41'5 5'8 0°46'6 5'1 5'2	0°25'8 0°30'9 5'1 0°36'1 5'2 0°41'2 5'1 0°46'3 5'1	0°25'6 0°30'7 5'1 0°35'8 5'1 0°40'9 5'2 0°46'1 5'2	0°25'4 0°30'5 5'1 0°35'6 5'1 0°40'7 5'1 0°45'8 5'1	0°25'3 0°30'3 5'1 0°35'4 5'0 0°40'4 5'1 0°45'5 5'1
100 110 120 130 140	0°53'7 0°59'1 1°4'4 1°9'8 1°15'2 5'4 1°15'2	0°53'4 0°58'7 1°4'0 1°9'4 1°14'7 5'3	0°53'1 0°58'4 5'3 1°3'7 5'3 1°9'0 5'3 1°14'3 5'3	0°52'8 0°58'0 5'3 1° 3'3 5'3 1° 8'6 5'3 1°13'8 5'8	0°52'4 0°57'7 5'3 1°2'9 5'3 1°8'2 5'3 1°13'4 5'3	0°52'1 0°57'3 5'8 1°2'5 5'8 1°7'7 5'8 1°13'0 5'3	0°51'8 0°57'0 5'2 1°2'2 5'2 1°7'3 5'1 1°12'5 5'2	0°51'5 0°56'6 5'1 1° 1'8 5'2 1° 6'9 5'1 1°12'1 5'2	0°51'2 0°56'3 5'1 1°1'4 5'1 1°6'5 5'1 1°11'6 5'1	0°50'9 0°55'9 5'0 1°1'0 5'1 1°6'1 5'1 1°11'2 5'1	0°50′5 0°55′6 1°0′6 5′7 1°10′7 5′1
150 160 170 180 190	1°20'5 1°25'9 5'4 1°31'2 5'3 1°36'6 5'4 1°41'9 5'3	1°20'0 1°25'4 1°30'7 1°36'0 5'3 1°41'3 5'4	1°19'6 1°24'9 5'3 1°30'2 5'3 1°35'5 5'9 1°40'7 5'3	1°19'1 1°24'4 5'3 1°29'6 5'3 1°34'9 5'3 1°40'2 5'3	1°18'6 1°23'9 5'8 1°29'1 5'8 1°34'3 5'8 1°39'6 5'3	1°18'2 1°23'4 5'8 1°28'6 5'9 1°33'8 5'8 1°39'0 5'8	1°17'7 1°22'9 5'1 1°28'0 5'1 1°33'2 5'2 1°38'4 5'1	1°17'2 1°22'4 1°27'5 1°32'6 1°37'8 5'1	1°16'7 1°21'8 5'1 1°27'0 5'2 1°32'1 5'1 1°37'2 5'1	1°16'3 1°21'3 1°26'4 5'1 1°31'5 1°36'6 5'1	1° 15'8 1° 20'8 5'0 1° 25'9 5'0 1° 30'9 5'1 1° 36'0 5'1
200 210 220 230 240	1°47'3 1°52'6 5'3 1°58'0 5'4 2° 3'3 5'4 2° 8'7 5'3	1°46'7 1°52'0 5'3 1°57'3 5'3 2° 2'6 5'3 2° 7'9 5'3	1°46'0 1°51'3 5'3 1°56'6 5'3 2° 1'9 5'3 2° 7'2 5'3	1°45'4 1°50'7 5'8 1°55'9 5'3 2° 1'2 5'3 2° 6'4 5'3	1°44'8 1°50'0 5'8 1°55'2 5'8 2° 0'4 5'3 2° 5'7 5'8	1°44'2 1°49'3 5'1 1°54'5 5'2 1°59'7 5'2 2° 4'9 5'2	1°43'5 1°48'7 1°53'8 1°59'0 5'1 2°4'1 5'2	1°42'9 1°48'0 5'8 1°53'2 5'1 1°58'3 5'1 2°3'4 5'1	1°42'3 1°47'4 1°52'5 1°57'6 2°2'6 5'1	1°41'6 1°46'7 5'1 1°51'8 5'1 1°56'8 5'0 2° 1'9 5'0	1°41'0 1°46'0 5'0 1°51'1 5'0 1°56'1 5'0 2° 1'1 5'1
250 260 270 280 290	2°14'0 2°19'4 5'4 2°24'7 5'3 2°30'0 5'4 2°35'4 5'3	2°13'2 2°18'5 5'3 2°23'8 5'3 2°29'1 5'3 2°34'4 5'3	2°12'5 2°17'7 2°23'0 2°28'3 2°28'3 2°33'5 5'3	2°11'7 2°16'9 5'8 2°22'2 5'3 2°27'4 5'2 2°32'6 5'8	2°10'9 2°16'1 5'8 2°21'3 5'8 2°26'5 5'8 2°31'7 5'8	2°10'1 2°15'3 2°20'5 2°20'5 2°25'6 2°30'8 5'2 5'3	2° 9'3 5'8 2° 14'5 5'1 2° 19'6 5'2 2° 24'8 5'1 2° 29'9 5'1	2° 8'5 2° 13'6 5'1 2° 18'8 5'1 2° 23'9 5'1 2° 29'0 5'1	2° 7'7 2° 12'8 5'1 2° 17'9 5'1 2° 23'0 5'1 2° 28'1 5'1	2° 6'9 2° 12'0 5'1 2° 17'1 5'0 2° 22'1 5'0 2° 27'2 5'1	2° 6'2 2° 1 1'2 5'0 2° 1 6'2 5'0 2° 2 1'2 5'0 2° 2 6'3 5'1 2° 2 6'3 5'0
300 310 320 330 340	2°40'7 2°46'0 5'3 2°51'3 5'3 2°56'6 5'3 3°2'0 5'4 5'3	2°39'7 5'3 2°45'0 5'3 2°50'3 5'3 2°55'6 5'3 3°0'9 5'3	2°38′8 2°44′1 2°49′3 2°54′6 5′3 2°59′8 5′3	2°37'9 2°43'1 5'2 2°48'3 5'2 2°53'5 5'3 2°58'8 5'3	2°36'9 2°42'1 2°47'3 2°52'5 2°57'7 5'2	2°36'0 2°41'1 2°46'3 -2°51'5 2°56'6 5'1	2°35'0 2°40'2 2°45'3 2°50'4 2°55'6 5'1	2°34'1 2°39'2 5'1 2°44'3 2°49'4 5'1 2°54'5 5'1	2°33'2 2°38'2 5'0 2°43'3 2°48'4 2°53'5 5'1	2°32'2 2°37'3 2°42'3 2°47'3 2°52'4 5'0	2°31'3 5'0 2°36'3 5'0 2°41'3 5'0 2°46'3 5'0 2°51'3 5'0
350 360 370 380 390	3°17'9 3°23'2 5'3 3°28'5 5'3	3° 6'2 5'3 3° 11'5 5'8 3° 16'7 5'3 3° 22'0 5'3 3° 27'3 5'8	3° 15'6 5'3 3° 20'8 5'2 3° 26'0 5'3	3° 4'0 5's 3° 9'2 5'2 3° 14'4 5'3 3° 19'6 5'2 3° 24'8 5'2	3° 2'9 3° 8'1 5'2 3° 13'3 5'1 3° 18'4 5'2 3° 23'6 5'2	3° 1'8 3° 7'0 5'1 3° 12'1 5'1 3° 17'2 5'2 3° 22'4 5'1	3° 0'7 5'1 3° 5'8 5'1 3° 10'9 5'1 3° 16'0 5'2 3° 21'2 5'1	2°59'6 3°4'7 3°9'8 5'1 3°14'9 5'1 3°20'0 5'0	2°58′5 3°3′6 3°8′6 3°13′7 3°18′7 5′1	2°57'4 s'° 3°2'4 5'1 3°7'5 5'° 3°12'5 5'° 3°17'5 5'1	2°56'3 5'0 3° 1'3 5'0 3° 6'3 5'0 3° 16'3 5'0 3° 16'3 5'0
400 410 420 430 440	3°33'7 3°39'0 3°44'3 3°49'6 5'3 3°54'9 5'8	3°32′5 5′3 3°37′8 5′2 3°43′0 5′3 3°48′3 5′2 3°53′5 5′2	3°31'3 5'a 3°36'5 5'a 3°41'7 5'a 3°46'9 5'3 3°52'2 5'a	3°30'0 5'2 3°35'2 5'2 3°40'4 5'3 3°45'6 5,2 3°50'8 5'2	3°28'8 5'1 3°33'9 5'2 3°39'1 5'2 3°44'3 5'1 3°49'4 5'2	3°27'5 5'2 3°32'7 5'1 3°37'8 5'1 3°42'9 5'1 3°48'0 5'2	3°26'3 5'1 3°31'4 5'1 3°36'5 5'1 3°41'6 5'1 3°46'7 5'1	3°25'0 5'1 3°30'1 5'1 3°35'2 5'1 3°40'3 5'0 3°45'3 5'1	3°23'8 5'0 3°28'8 5'1 3°33'9 5'0 3°38'9 5'0 3°43'9 5'1	3°22'6 3°27'6 3°32'6 3°32'6 3°37'6 5'0 3°42'6 5'0	3°21'3 5'0 3°26'3 5'0 3°31'3 5'0 3°36'3 4'9 3°41'2 5'0
450 460 470 480 490	4° 0'1 5'3 4° 5'4 5'3 4° 10'7 5'2 4° 15'9 5'3 4° 21'2 5'2	3°58′7 5′3 4° 4′0 5′3 4° 9′2 5′3 4° 14′4 5′3 4° 19′7 5′3	3°57'4 5'2 4°2'6 5'2 4°7'8 5'2 4°13'0 5'3	3°56′0 4° 1′1 6°3 6°3 6°1 6°1 6°1 6°1 6°3 6°1 6°1 6°3 6°3 6°3 6°3 6°3 6°3 6°3 6°3	3°54'6 5'1 3°59'7 5'2 4°4'9 5'1 4°10'0 5'1 4°15'1 5'1	20-212	4°51'8 5'1 4°56'9 5'0	3°50'4 5'0 3°55'4 5'1 4°0'5 5'0 4°5'5 5'1 4°10'6 5'0	3°49′0 3°54′0 5′0	3°47'6 5'0 3°52'6 5'0 3°57'6 5'0 4° 2'6 5'0 4° 7'6 4'9	3°46'2 3°51'2 3°56'1 4°1'1 4°6'0 5'0 4°11'0
500	4°26′4	4°24′ 9	4°23'3	4°21′8	4°20′2	4°18′7	4°17'2	4°15'6	4°14′1	4°12′5	4°11'0

Winkel φ in Graden.

L'angle q en degrés.

Dist. 3400 — 3600.

	8400 Diff.	8420 Diff.	8440 Diff.	8460 Diff.	8490 Diff.	8500 Diff.	8520 Diff.	8540 Diff.	8560 Diff.	8590 Diff.	8600 Diff.
0 10 20 30 40	0° 0'0 0° 5'1 5'1 0° 10'1 5'0 0° 15'2 5'1 0° 20'2 5'0 5'1	0° 0'0 0° 5'0 5'0 0° 10'1 5'1 0° 15'1 5'0 0° 20'1 5'0	0° 0'0 0° 5'0 5'0 0° 10'0 5'0 0° 15'0 5'0 0° 20'0 5'0	0° 0'0 0° 5'0 5'0 0° 9'9 4'9 0° 14'9 5'0 0° 19'9 5'0	0° 0'0 0° 5'0 5'0 0° 9'9 4'9 0° 14'8 4'9 0° 19'8 5'0 4'9	0° 0'0 0° 4'9 4'9 0° 9'8 4'9 0° 14'8 5'0 0° 19'7 4'9	0° 0'0 0° 4'9 4'9 0° 9'8 4'9 0° 14'7 4'9 0° 19'6 4'9 4'8	0° 0′0 0° 4′9 4′9 0° 9′7 4′8 0° 14′6 4′9 0° 19′4 4′8	0° 0'0 0° 4'8 4'8 0° 9'7 4'9 0° 14'5 4'8 0° 19'3 4'8	0 0'0 0° 4'8 4'8 0° 9'6 4'8 0° 14'4 4'8 0° 19'2 4'8	0° 0'0 0° 4'8 4'8 0° 9'6 4'8 0° 14'3 4'7 0° 19'1 4'8 4'8
50 60 70 80 90	0°25'3 0°30'3 5'0 0°35'4 5'1 0°40'4 5'0 0°45'5 5'1	0°25'1 0°30'2 5'1 0°35'2 5'0 0°40'2 5'0 0°45'2 5'1	0°25'0 0°30'0 0°35'0 0°35'0 0°40'0 0°45'0 5'0	0°24'9 0°29'8 4'9 0°34'8 5'° 0°39'8 5'° 0°44'7 4'9 5'°	0°24'7 0°29'7 0°34'6 0°39'5 0°44'5	0°24'6 0°29'5 4'9 0°34'4 4'9 0°39'3 4'9 0°44'2 4'9	0°24'4 0°29'3 4'9 0°34'2 4'9 0°39'1 4'9 0°44'0 4'9	0°24'3 0°29'2 4'9 0°34'0 4'8 0°38'9 4'9 0°43'7 4'8	0°24'2 0°29'0 4'8 0°33'8 4'8 0°38'6 4'8 0°43'5 4'9	0°24'0 0°28'8 4'8 0°33'6 4'8 0°38'4 4'8 0°43'2 4'8	0°23'9 0°28'7 4'8 0°33'4 4'7 0°38'2 4'8 0°43'0 4'8
100 110 120 130 140	0°50′5 0°55′6 5′1 1° 0′6 5′0 1° 5′7 5′1 1° 10′7 5′0	0°50'3 0°55'3 1°0'3 5'0 1°5'3 1°10'4 5'0	0°50'0 0°55'0 5'0 1° 0'0 5'0 1° 5'0 5'0 1° 10'0 4'9	0°49'7 0°54'7 5'0 0°59'6 4'9 1° 4'6 5'0 1° 9'6 5'0	0°49'4 0°54'4 5'0 0°59'3 4'9 1° 4'2 4'9 1° 9'2 5'0	0°49'1 0°54'1 5'0 0°59'0 4'9 1° 3'9 4'9 1° 8'8 4'9	0°48'9 0°53'7 4'8 0°58'6 4'9 1°3'5 4'9 1°8'4 4'9	0°48'6 0°53'4 4'8 0°58'3 4'9 1°3'1 4'8 1°8'0 4'9	0°48'3 0°53'1 4'8 0°58'0 4'9 1° 2'8 4'8 1° 7'6 4'8	0°48'0 0°52'8 4'8 0°57'6 4'8 1°2'4 4'8 1°7'2 4'8	0°47'7 0°52'5 4'8 0°57'3 4'8 1° 2'0 4'7 1° 6'8 4'8
150 160 170 180	1°15'8 1°20'8 5'0 1°25'9 5'1 1°30'9 5'0 1°36'0 5'1	1°15'4 1°20'4 5'0 1°25'4 5'0 1°30'4 5'0 1°35'4 5'0	1°14'9 1°19'9 5'0 1°24'9 5'0 1°29'9 5'0 1°34'9 5'0	1°14'5 1°19'5 5'0 1°24'5 5'0 1°29'4 4'9 1°34'4 4'9	1°14'1 1°19'0 4'9 1°24'0 5'0 1°28'9 4'9 1°33'8 4'9	1°13'7 1°18'6 4'9 1°23'5 4'9 1°28'4 4'9 1°33'3 4'9	1°13'3 1°18'1 4'8 1°23'0 4'9 1°27'9 4'9 1°32'8 4'9	1°12'8 1°17'7 4'9 1°22'5 4'8 1°27'4 4'9 1°32'2 4'8	1°12'4 1°17'2 4'8 1°22'1 4'9 1°26'9 4'8 1°31'7 4'8	1°12'0 1°16'8 4'8 1°21'6 4'8 1°26'4 4'8 1°31'2 4'8	1°11'6 1 16'4 4'8 1°21'1 4'7 1°25'9 4'8 1°30'6 4'7
200 210 220 230 240	1°41'0 1°46'0 5'0 1°51'1 5'1 1°56'1 5'0 2° 1'1 5'0	1°40'4 1°45'5 1°50'5 1°55'5 2°0'5	1°39'9 5'0 1°44'9 4'9 1°49'8 5'0 1°54'8 5'0 1°59'8 5'0	1°39'3 1°44'3 1°49'2 1°54'2 1°59'1 59'1 5'0	1°38'8 1°43'7 4'9 1°48'6 4'9 1°53'5 4'9 1°58'5 5'0	1°38′2 1°43′1 4′9 1°48′0 4′9 1°52′9 4′9 1°57′8 4′9	1°37'6 1°42'5 4'9 1°47'4 4'9 1°52'2 4'8 1°52'1 4'9	1°37'1 1°41'9 4'8 1°46'8 4'9 1°51'6 4'8 1°56'4 4'8	1°36'5 1°41'3 4'8 1°46'1 4'8 1°51'0 4'9 1°55'8 4'8	1°36′0 1°40′8 4′8 1°45′5 4′7 1°50′3 4′8 1°55′1 4′8	1°35'4 1°40'1 4'7 1°44'9 4'8 1°49'7 4'8 1°54'4 4'7
250 260 270 280 290	2° 6'2 2°11'2 5'0 2°16'2 5'0 2°21'2 5'0 2°26'3 5'1	2° 5′5 2° 10′5 5′0 2° 15′5 5′0 2° 20′5 5′0 2° 25′5 4′9	2° 4'8 2° 9'7 5'0 2° 14'7 5'0 2° 19'7 4'9 2° 24'6 5'0	2° 4'1 2° 9'0 4'9 2° 14'0 5'0 2° 18'9 4'9 2° 23'8 4'9	2° 3'4 2° 8'3 4'9 2° 13'2 4'9 2° 18'1 4'9 2° 23'O 4'9	2° 2'7 2° 7'6 4'9 2°12'5 4'9 2°17'3 4'8 2°22'2 4'9	2° 2'0 2° 6'8 4'8 2° 11'7 4'9 2° 16'6 4'9 2° 21'4 4'8	2° 1'3 2° 6'1 4'8 2° 10'9 2° 15'8 4'9 2° 20'6 4'8	2° 0'6 2° 5'4 4'8 2° 10'2 4'8 2° 15'0 4'8 2° 15'0 4'8	1°59'9 2° 4'7 4'8 2° 9'4 4'7 2° 14'2 4'8 2° 19'0 4'8	1°59'2 2° 3'9 4'7 2° 8'7 4'8 2° 13'4 4'7 2° 18'2 4'8
309 310 320 330 340	2°31'3 2°36'3 2°41'3 2°46'3 2°51'3	2°30'4 2°35'4 2°40'4 2°45'4 2°50'4	2°29'6 2°34'6 4'9 2°39'5 5'0 2°44'5 4'9 2°49'4 5'0	2°28′8 2°33′7 4′9 2°38′6 4′9 2°43′6 5′0 2°48′5 4′9	2°27'9 2°32'8 4'9 2°37'7 4'9 2°42'6 4'9 2°47'5 4'9	2°27'1 2°32'0 4'9 2°36'9 4'9 2°36'9 4'8 2°41'7 4'8 2°46'6 4'9	2°26'3 2°31'1 4'8 2°36'0 4'9 2°40'8 4'8 2°45'6 4'8	2°25'4 2°30'2 2°35'1 2°35'1 4'8 2°39'9 4'8 2°44'7	2°24'6 2°29'4 4'8 2°34'2 4'8 2°39'0 4'8 2°43'8 4'8	2°23'8 2°28'5 4'7 2°33'3 4'8 2°38'1 4'8 2°42'8 4'7	2°22'9 2°27'7 4'8 2°32'4 4'7 2°37'1 4'7 2°41'9 4'8
350 360 370 380 390	2°56'3 3°1'3 5'0 3°6'3 5'0 3°11'3 5'0 3°16'3 5'0	2°55'4 3°0'3 5'0 3°5'3 5'0 3°10'3 5'0 3°15'2 5'0	2°54'4 4'9 2°59'3 5'0 3°4'3 4'9 3°9'2 5'0 3°14'2 4'9	2°53'4 2°58'3 3°3'2 3°8'2 3°8'2 3°13'1 4'9	2°52'4 2°57'3 4'9 3°2'2 4'9 3°7'1 4'9 3°12'0 4'9	2°51'5 2°56'3 4'8 3° 1'2 4'9 3° 6'0 4'8 3° 10'9 4'9 3° 10'9 4'9	2°50′5 4′8 2°55′3 4′8 3° 0′1 4′9 3° 5′0 4′8 3° 9′8 4′8	2°49'5 4'8 2°59'1 4'8 3° 3'9 4'8 3° 8'7 4'8	2°48′5 2°53′3 4′8 2°58′1 4′8 3° 2′9 4′8 3° 7′7 4′8	2°47'6 2°52'3 4'7 2°57'1 4'8 3° 1'8 4'7 3° 6'6 4'8	2°46′6 2°51′3 4′7 2°56′1 4′8 3° 0′8 4′7 3° 5′5 4′7
400 410 420 430 440	3°21'3 3°26'3 3°31'3 3°31'3 3°36'3 3°41'2 5'0	3°20'2 3°25'2 3°30'1 3°35'1 3°40'0 4'9	3°19'1 4'9 3°24'0 4'9 3°28'9 5'0 3°33'9 4'9 3°38'8 4'9	3°18'0 3°22'9 4'9 3°27'8 4'9 3°32'7 4'9 3°37'6 4'9	3°16′9 3°21′7 3°26′6 4′9 3°31′5 4′9 3°36′4 4′9	3°15′8 3°20′6 4′8 3°25′5 4′9 3°35′3 4′8 3°35′1 4′9	3°14'6 3°19'5 4'8 3°24'3 4'8 3°29'1 4'8 3°33'9 4'8	3°13'5 4'8 3°18'3 4'8 3°23'1 4'8 3°27'9 4'8 3°32'7 4'8	3°12'4 3°17'2 4'8 3°22'0 4'8 3°26'7 4'7 3°31'5 4'8	3°11'3 3°16'1 4'8 3°20'8 4'7 3°25'5 4'7 3°30'3 4'8	3°10'2 3°14'9 4'7 3°19'6 4'7 3°24'3 4'7 3°29'1 4'8
450 460 470 480 490	3°46'2 3°51'2 5'0 3°56'1 4'9 4° 1'1 5'0 4° 1'1 5'0 4° 6'0 4'9 5'0	3°44'9 5'0 3°49'9 4'9 3°54'8 5'0 3°59'8 4'9 4°4'7 4'9	3°43'7 4'9 3°48'6 4'9 3°53'5 4'9 3°58'4 4'9 4°3'3 4'9	3°42'5 3°47'3 3°52'2 4'9 3°57'1 4'9 4'9	3°41'2 3°46'1 4'9 3°50'9 4'8 3°55'8 4'9 4°0'6 4'8	3°40'0 3°44'8 3°49'6 4'9 3°54'5 4'8 3°59'3 4'8	3°38'7 4'8 3°43'5 4'8 3°48'3 4'8 3°53'1 4'8 3°57'9 4'8	3°37'5 4'8 3°42'3 4'7 3°47'0 4'8 3°51'8 4'8 3°56'6 4'8	3°36'2 3°41'0 4'8 3°45'7 4'7 3°50'5 4'8 3°55'2 4'7 4'8	3°35′0 3°39′7 4′7 3°44′4 4′7 3°49′2 4′8 3°53′9 4′7	3°33′8 3°38′5 4′7 3°43′2 4′7 3°47′8 4′6 3°52′5 4′7
500	4°11′0	4° 9′6	4° 8′2	4° 6′9	4° 5′5	4° 4′1	4° 2'7	4° 1'3	4° 0'0	3°58'6	3°57'2

Winkel φ in Graden.

L'angle q en degrés.

Dist. 3600—3800.

	•																	<i></i>	st. 36			
	8600	Diff.	3620	Diff.	364 0	Diff.	366 0	Diff.	8680	Diff.	8700	Diff.	8720	Diff.	8740	Diff.	876 0	Diff.	8780	Diff.	8800	Diff.
0 10 20 30 40	o° oʻo o° 4′8 o° 9′6 o° 14′3 o° 19′1	4'8 4'8 4'7	o° 0′0 o° 4′8 o° 9′5 o° 14′3 o° 19′0	4'8 4'7 4'8	0° 0'0 0° 4'7 0° 9'5 0° 14'2 0° 18'9	4'7 4'8 4'7	o° oʻo o° 4ʻ7 o° 9ʻ4 o° 14ʻ1 o° 18ʻ8	4 ¹ 7 4 ¹ 7	o° 0'0 0° 4'7 0° 9'4 0° 14'0 0° 18'7	4'7	o° oʻo o° 4ʻ7 o° 9ʻ3 o° 14ʻo o° 18ʻ6	4'7 4'6	o° oʻo o° 4ʻ6 o° 9ʻ3 o° 13ʻ9 o° 18ʻ5	4'6 4'7	o° oʻo o° 4ʻ6 o° 9ʻ2 o° 13ʻ8 o° 18ʻ4	46	o° oʻo o° 4ʻ6 o° 9ʻ1 o° 13ʻ7 o° 18ʻ3	4 ¹ 6 4 ¹ 5 4 ¹ 6 4 ¹ 6	0° 0'0 0° 4'0 0° 9'1 0°13'1	46	o° 9'	0 5 4'5 1 4'6 16 4'5 1 4'5 4'5
50 60 70 80 90	0°23'9 0°28'7 0°33'4 0°38'2 0°43'0	4'7	o°23'8 o°28'5 o°33'3 o°38'0 o°42'7	4'7 4'8 4'7	0°23'6 0°28'4 0°33'1 0°37'8 0°42'5	4'8	0°23'5 0°28'2 0°32'9 0°37'6 0°42'3	4'7 4'7 4'7	0°23'4 0°28'1 0°32'7 0°37'4 0°42'1	4.6	0°23'3 0°27'9 0°32'5 0°37'2 0°41'8	4 ⁴ 6 4 ⁴ 7 4 ⁴ 6 4 ⁴ 7	0°23'1 0°27'7 0°32'4 0°37'0 0°41'6	4'6	0°23'0 0°27'6 0°32'2 0°36'8 0°41'4	4'6 4'6 4'6 4'6	0°22'9 0°27'4 0°32'0 0°36'6		0°22'8 0°27'3 0°31'8 0°36'4	4 ⁴ 5 4 ⁴ 5 4 ⁶ 4 ⁶ 4 ⁶	0°22' 0°27' 0°31' 0°36' 0°40'	7 4'5
100 110 120 130 140	0°47'7 0°52'5 0°57'3 1° 2'0 1° 6'8	4′8 4′8	0°47'5 0°52'2 0°57'0 1° 1'7 1° 6'5	4'7 4'8 4'7 4'8 4'7	0°47'2 0°52'0 0°56'7 1° 1'4 1° 6'1	4'8 4'7 4'7 4'7	0°47'0 0°51'7 0°56'4 1° 1'1 1° 5'8	4 ⁴ 7 4 ⁴ 7 4 ⁴ 7 4 ⁴ 7	0°46'7 0°51'4 0°56'1 1° 0'7 1° 5'4	4 ¹ 7	0°46′5 0°51′1 0°55′8 1° 0′4 1° 5′1	4 ⁶ 6 4 ⁷ 7 4 ⁶ 6 4 ⁷ 7	0°46'2 0°50'9 0°55'5 1° 0'1 1° 4'7	4'7 4'6 4'6 4'6 4'6	0°46'0 0°50'6 0°55'2 0°59'8 1° 4'4	4'6 4'6 4'6 4'6	0°45'7 0°50'3 0°54'9 0°59'4 1°4'0	4'6 4'6 4'5 4'6	0°45'5 0°50'6 0°54'6 0°59'1 1°3'7	4'5 4'6 4'5 4'6	0°45 0°49 0°54 0°58 1°3	2 7 4'5 3 4'5 8 4'5 3 4'5 4'5
150 160 170 180 190	1°11'6 1°16'4 1°21'1 1°25'9 1°30'6	4 ⁴ 7 4 ⁴ 8	1°11'2 1°15'9 1°20'7 1°25'4 1°30'2	4'7 4'8 4'7 4'8 4'7	1°10'8 1°15'6 1°20'3 1°25'0 1°29'7	4'7 4'7	1°10'5 1°15'1 1°19'8 1°24'5 1°29'2	4 ⁴ 6 4 ⁴ 7 4 ⁴ 7 4 ⁴ 7	1°10'1 1°14'7 1°19'4 1°24'1 1°28'7	4 ⁴ 6 4 ⁴ 7 4 ⁴ 6 4 ⁴ 7	1° 9'7 1°14'3 1°19'0 1°23'6 1°28'3	4'7	1° 9'3 1°13'9 1°18'6 1°23'2 1°27'8	4'6 4'7 4'6 4'6 4'6	1° 9'0 1°13'5 1°18'1 1°22'7 1°27'3	4'5 4'6 4'6 4'6 4'6	1° 8'6 1°13'1 1°17'7 1°22'3 1°26'8	4 ¹ 5 4 ¹ 6 4 ¹ 6 4 ¹ 5 4 ¹ 6	1° 8'2 1° 12'; 1° 17'; 1° 21'8 1° 26'2	4'5 4'6 4'5	1°12' 1°16' 1°21' 1°25'	8 4'5 3 4'6 9 4'5 4 4'5 9 4'5
200 210 220 230 240	1°35'4 1°40'1 1°44'9 1°49'7 1°54'4	4'7 4'8 4'8 4'7 4'8	1°34′9 1°39′6 1°44′4 1°49′1 1°53′8	4'7 4'8 4'7 4'7 4'8	1°34'4 1°39'1 1°43'8 1°48'5 1°53'2	4 ¹ 7 4 ¹ 7 4 ¹ 7 4 ¹ 7	1°33'9 1°38'6 1°43'3 1°47'9 1°52'6	4'7 4'7 4'6	1°33'4 1°38'1 1°42'7 1°47'4 1°52'0	4'7	1°32'9 1°37'5 1°42'2 1°46'8 1°51'4	4'7 4'6 4'6 4'7	1°32'4 1°37'0 1°41'6 1°46'2 1°50'8	4'6 4'6 4'6 4'6	1°31'9 1°36'5 1°41'1 1°45'6 1°50'2	4'6 4'6 4'5 4'6 4'6	1°31'4 1°35'9 1°40'5 1°45'1 1°49'6	4'5 4'6 4'6 4'5 4'6	1°30'0 1°35'2 1°40'0 1°44'5 1°49'0	4'5 4'5 4'5	1°30' 1°34' 1°39' 1°43' 1°48'	4 4'5 9 4'5 4 4'5 9 4'5 4 4'5
250 260 270 280 290	1°59'2 2° 3'9 2° 8'7 2°13'4 2°18'2	4'7 4'8 4'7 4'8 4'7	1°58'6 2° 3'3 2° 8'0 2° 12'7 2° 17'4	47	1°57′9 2° 2′6 2° 7′3 2°12′0 2°16′7	4'7	1°57'3 2° 2'0 2° 6'7 2°11'3 2°16'0	4'7 4'6	1°56'7 2° 1'3 2° 6'0 2° 10'6 2° 15'3	4'7	1°56'1 2° 0'7 2° 5'3 2° 9'9 2°14'6	4 ⁶ 6 4 ⁶ 6 4 ⁶ 7 4 ⁶ 6	1°55'4 2° 0'0 2° 4'6 2° 9'2 2°13'8	4'6	1°54'8 1°59'4 2° 4'0 2° 8'5 2°13'1	4'6 4'6 4'5 4'6	1°54'2 1°58'7 2° 3'3 2° 7'8 2°12'4	4'5 4'6 4'5 4'6	1°53'6 1°58'1 2° 2'6 2° 7'1 2°11'7	4'5 į 4'5 .	1°52' 1°57' 2° 1' 2° 6' 2° 10'	4 4'5
300 310 320 330 340	2°22'9 2°27'7 2°32'4 2°37'1 2°41'9	4'8 4'7 4'7 4'8 4'7	2°22'2 2°26'9 2°31'6 2°36'3 2°41'0	4'7 4'7 4'7	2°21'4 2°26'1 2°30'8 2°35'5 2°40'2	4'7 4'7 4'7 4'7	2°20'7 2°25'3 2°30'0 2°34'7 2°39'3	4'6 4'7 4'7 4'6		4'6 4'6 4'7 4'6	2°19'2 2°23'8 2°28'4 2°33'0 2°37'6	4'6 4'6 4'6 4'6	2°18'4 2°23'0 2°27'6 2°32'2 2°36'8	4'6 4'6 4'6 4'6	2°17'7 2°22'2 2°26'8 2°31'4 2°35'9	7 -	2°16′9 2°21′5 2°26′0 2°30′6 2°35′1	4'6 4'5 4'6 4'5	2°16'2 2°20'7 2°25'2 2°29'7 2°34'2	4'5 4'5 4'5 4'5		9 4 ¹ 5 4 4 ¹ 5 9 4 ¹ 5 4 4 ¹ 5
350 360 370 380 390	2°46′6 2°51′3 2°56′1 3° 0′8 3° 5′5	4 ⁴ 7 4 ⁴ 8 4 ⁴ 7	2°45'7 2°50'4 2°55'1 2°59'8 3°4'5	4'7 4'7 4'7 4'7 4'7	2°44′9 2°49′5 2°54′2 2°58′9 3° 3′6	4'7	2°44'0 2°48'6 2°53'3 2°57'9 3° 2'6	4'6	20 4 21 7		2°42'2 2°46'8 2°51'4 2°56'0 3° 0'6	4'6 4'6 4'6	2°59′7	4'6 4'6 4'6	2°40'5 2°45'1 2°49'6 2°54'2 2°58'7	4'6 4'5 . 4'6	2°44'7 2°48'7 2°53'2 2°57'7	4 ¹ 5 4 ¹ 5	2°38'7 2°43'3 2°47'8 2°52'3 2°56'8		2°37' 2°42' 2°46' 2°51' 2°55'	8 4'5 8 4'5 8 4'5
400 410 420 430 440	3°10'2 3°14'9 3°19'6 3°24'3 3°29'1	4'7 4'7 4'8 4'7	3° 9'2 3° 13'9 3° 18'6 3° 23'3 3° 28'0	4 ⁴ 7 4 ⁴ 7 4 ⁴ 6	3° 8'2 3° 12'9 3° 17'6 3° 22'2 3° 26'9	4 ¹ 6 4 ¹ 7 4 ¹ 6	3° 7'2 3° 11'9 3° 16'5 3° 21'1 3° 25'8	4 ⁶ 6	3 24 /	4 ¹ 6 4 ¹ 6	3° 5′2 3° 9′8 3° 14′4 3° 19′0 3° 23′6	4'6 4'6 4'6 4'6	3°17'9 3°22'5	4'5 4'6 4'5 4'6 4'6	3°21'4	4'5 4'5 4'6 4'5 4'6	3° 2'3 3° 6'8 3°11'3 3°15'8 3°20'3	4'5 4'5 4'5 4'5 4'5	3° 10′3 3° 14′8	4 ⁴ 5 4 ⁴ 5 4 ⁴ 4 4 ⁴ 5	3° 0' 3° 4' 3° 9' 3° 13' 3° 18'	
450 460 470 480 490	3°33'8 3°38'5 3°43'2 3°47'8 3°52'5		3°32'6 3°37'3 3°42'0 3°46'7 3°51'3	4 ¹ 7 4 ¹ 7 4 ¹ 7 4 ¹ 6 4 ¹ 7	3°31′5 3°36′2 3°40′8 3°45′5 3°50′1	4'7 4'6 4'7 4'6 4'6	3°30'4 3°35'0 3°39'7 3°44'3 3°48'9	4'6 4'7 4'6 4'6 4'6	3 33 9	4'6 4'6 4'6 4'6	3°28'2 3°32'8 3°37'3 3°41'9 3°46'5	4 ¹ 6 4 ¹ 5 4 ¹ 6 4 ¹ 6	3°27'1 3°31'6 3°36'2 3°40'7 3°45'3	4 ⁴ 5 4 ⁴ 6 4 ⁴ 5 4 ⁴ 6 4 ⁴ 5	3°26'0 3°30'5 3°35'0 3°39'5 3°44'1	4'5	202419	4'6	3°37′3	. '.'	3°22' 3°27' 3°31' 3°36' 3°40'	6 4'5 1 4'4 5 4'5 0 4'4 4 4'5
500	3°57′2	!	3°56′0)	3°54′7	, '	3°53′5	5	3°52′3	,	3°51′1	j	3°49'8	· · · · · ·	3°48′6	! _	3°47'4	.	3°46'		3°44'	9

Winkel φ in Graden.

L'angle q en degrés.

Dist. 3800-4000.

	8900 Diff.	8820 Diff.	8840 Diff.	8860 Diff.	8890 Diff.	8900 Diff.	8920 Diff.	8940 Diff.	8900 Diff.	8980 Diff.	4000 Diff.
0 10 20 30 40	0° 0'0 0° 4'5 4'5 0° 9'1 4'6 0° 13'6 4'5 0° 18'1 4'5	0° 0'0 0° 4'5 4'5 0° 9'0 4'5 0° 13'5 4'5 0° 18'0 4'5	0° 0'0 0° 4'5 4'5 0° 9'0 4'5 0° 13'4 4'4 0° 17'9 4'5	0° 0′0 0° 4′5 4′5 0° 8′9 4′4 0° 13′4 4′5 0° 17′8 4′4	0° 0'0 0° 4'4 4'4 0° 8'9 4'5 0° 13'3 4'4 0° 17'7 4'4	0° 0'0 0° 4'4 4'4 0° 8'8 4'4 0° 13'2 4'4 0° 17'6 4'4	0° 0'0 0° 4'4 4'4 0° 8'8 4'4 0° 13'2 4'4 0° 17'6 4'4 4'3	0° 0'0 0° 4'4 4'4 0° 8'7 4'3 0° 13'1 4'4 0° 17'5 4'4	0° 0'0 0° 4'3 4'3 0° 8'7 4'4 0° 13'0 4'3 0° 17'4 4'4	0° 0′0 0° 4′3 4′3 0° 8′6 4′3 0° 13′0 4′4 0° 17′3 4′3	0° 0'0 0° 4'3 4'3 0° 8'6 4'3 0° 12'9 4'3 0° 17'2 4'3 4'3
50 60 70 80 90	0°22'6 0°27'1 4'5 0°31'7 4'6 0°36'2 4'5 0°40'7 4'5	0°22'5 0°27'0 4'5 0°31'5 4'5 0°36'0 4'5 0°40'5 4'5	0°22'4 0°26'9 4'5 0°31'3 4'4 0°35'8 4'5 0°40'3 4'5	0°22'3 0°26'7 4'4 0°31'2 4'5 0°35'6 4'4 0°40'1 4'5	0°22'2 0°26'6 4'4 0°31'0 44 0°35'5 4'5 0°39'9 4'4	0°22'1 0°26'5 4'4 0°30'9 4'4 0°35'3 4'4 0°39'7 4'4	0°21'9 0°26'3 4'4 0°30'7 4'4 0°35'1 4'4 0°39'5 4'4	0°21'8 0°26'2 4'4 0°30'6 4'4 0°34'9 4'3 0°39'3 4'4	0°21'7 0°26'1 4'4 0°30'4 4'3 0°34'7 4'3 0°39'1 4'4	0°21'6 0°25'9 4'3 0°30'2 4'3 0°34'6 4'4 0°38'9 4'3	0°21'5 0°25'8 4'3 0°30'1 4'3 0°34'4 4'3 0°38'7 4'3
100 110 120 130 140	0°45'2 0°49'7 0°54'3 0°58'8 1°3'3 4'5 1°3'3	0°45'0 0°49'5 0°54'0 0°58'5 1°3'0 4'5	0°44'8 0°49'2 4'4 0°53'7 4'5 0°58'2 4'5 1° 2'7 4'5	0°44'5 0°49'0 4'5 0°53'5 4'5 0°57'9 4'4 1°2'4 4'5	0°44'3 0°48'8 4'5 0°53'2 4'4 0°57'6 4'4 1° 2'0 4'4	0°44'1 0°48'5 4'4 0°52'9 4'4 0°57'3 4'4 1° 1'7 4'4	0°43'9 0°48'3 4'4 0°52'6 4'3 0°57'0 4'4 1° 1'4 4'4	0°43'6 0°48'0 4'4 0°52'4 4'4 0°56'7 4'3 1° 1'1 4'4	0°43'4 0°47'8 4'4 0°52'1 4'3 0°56'4 4'3 1° 0'8 4'4	0°43'2 0°47'5 4'3 0°51'8 4'3 0°56'1 4'3 1° 0'5 4'4	0°43'0 0°47'3 4'3 0°51'6 4'3 0°55'8 4'2 1° 0'1 4'3
150 160 170 180 190	1° 7'8 1° 12'3 4'5 1° 16'9 4'6 1° 21'4 4'5 1° 25'9 4'5	1° 7'5 1°12'0 4'5 1°16'5 4'5 1°21'0 4'5 1°25'4 4'4	1° 7'1 1°11'6 4'5 1°16'1 4'5 1°20'6 4'5 1°25'0 4'4	1° 6'8 1°11'3 4'5 1°15'7 4'4 1°20'1 4'4 1°24'6 4'5	1° 6'5 1°10'9 4'4 1°15'3 4'4 1°19'7 4'4 1°24'2 4'5	1° 6'1 1°10'5 4'4 1°14'9 4'4 1°19'3 4'4 1°23'7 4'4	1° 5'8 1° 10'2 4'4 1° 14'5 4'3 1° 18'9 4'4 1° 23'3 4'4	1° 5′5 1° 9′8 4′3 1° 14′2 4′4 1° 18′5 4′3 1° 22′9 4′3	1° 5'1 1° 9'4 4'3 1°13'8 4'4 1°18'1 4'3 1°22'4 4'3	1° 4'8 1° 9'1 4'3 1°13'4 4'3 1°17'7 4'3 1°22'0 4'3	1° 4'4 1° 8'7 4'3 1° 13'0 4'3 1° 17'3 4'3 1° 21'6 4'3
200 210 220 230 240	1°30'4 1°34'9 4'5 1°39'4 4'5 1°43'9 4'5 1°48'4	1°29'9 1°34'4 4'5 1°38'9 4'5 1°43'4 4'5 1°47'9 4'5	1°29'5 1°33'9 4'4 1°38'4 4'5 1°42'9 4'5 1°47'3 4'4	1°29'0 1°33'5 4'5 1°37'9 4'4 1°42'4 4'5 1°46'8 4'4	1°28'6 1°33'0 4'4 1°37'4 4'4 1°41'8 4'4 1°46'3 4'5	1°28'1 1°32'5 4'4 1°36'9 4'4 1°41'3 4'4 1°45'7 4'4	1°27'7 1°32'1 4'4 1°36'4 4'3 1°40'8 4'4 1°45'2 4'4	1°27'2 1°31'6 4'4 1°35'9 4'4 1°40'3 4'3 1°44'6 4'3	1°26'8 1°31'1 4'3 1°35'4 4'3 1°39'8 4'4 1°44'1 4'3	1°26'3 1°30'6 4'3 1°34'9 4'3 1°39'3 4'4 1°39'3 4'3	1°25′9 1°30′2 4′3 1°34′4 4′2 1°38′7 4′3 1°43′0 4′3
250 260 270 280 290	1°52'9 4'5 1°57'4 4'5 2° 1'9 4'5 2° 6'4 4'5 2°10'9 4'5	1°52'4 1°56'8 4'4 2° 1'3 4'5 2° 5'8 4'5 2° 10'3 4'5	1°51'8 1°56'3 4'5 2° 0'7 4'4 2° 5'2 4'5 2° 9'6 4'4 4'5	1°51'2 1°55'7 4'5 2° 0'1 4'4 2° 4'5 4'4 2° 9'0 4'5 2° 9'0 4'5	1°50'7 1°55'1 1°59'5 4'4 2° 3'9 2° 8'3	1°50′1 1°54′5 4′4 1°58′9 4′4 2° 3′3 4′4 2° 7′7 4′4	1°49'5 1°53'9 4'4 1°58'3 4'4 2° 2'7 4'3 2° 7'0 4'4	1°49'0 1°53'3 4'4 1°57'7 4'3 2° 2'0 4'3 2° 6'4 4'4	1°48'4 1°52'7 4'3 1°57'1 4'4 2° 1'4 4'3 2° 5'7 4'3	1°47'9 1°52'2 4'3 1°56'5 4'3 2° 0'8 4'3 2° 5'1 4'3	1°47'3 1°51'6 4'3 1°55'9 4'3 2° 0'1 4'3 2° 4'4 4'3
300 310 320 330 340	2°15'4 2°19'9 2°24'4 2°28'9 4'5 2°33'4 4'5	2°14'8 2°19'2 4'4 2°23'7 4'5 2°28'2 4'5 2°32'6 4'4	2°14'1 2°18'5 4'4 2°23'0 4'4 2°27'4 4'5 2°31'9 4'4	2°13'4 2°17'8 4'4 2°22'3 4'5 2°26'7 4'4 2°31'1 4'4	2°12'7 2°17'1 4'4 2°21'5 4'4 2°25'9 4'4 2°30'3 4'4	2°12'1 2°16'4 2°20'8 4'4 2°25'2 4'4 2°29'6 4'4	2°11'4 2°15'7 4'4 2°20'1 4'4 2°24'5 4'4 2°28'8 4'3	2°10'7 2°15'0 4'4 2°19'4 4'3 2°23'7 4'3 2°28'0 4'3	2°10'0 2°14'3 4'3 2°18'7 4'4 2°23'0 4'3 2°27'3 4'3	2° 9'4 2° 13'7 2° 17'9 2° 22'2 2° 26'5 4'3	2° 8'7 2° 13'0 4'3 2° 17'2 4'3 2° 21'5 4'3 2° 25'8 4'3
350 360 370 380 390	2°37'9 2°42'4 2°46'8 4'5 2°51'3 2°55'8 4'5	2°37'1 2°41'6 4'5 2°46'0 4'4 2°50'5 4'5 2°54'9 4'41 2°54'9 4'5	2°36'3 2°40'7 2°45'2 2°49'6 4'4 2°54'1 4'5	2°35′5 2°39′9 2°44′4 2°48′8 4′4 2°53′2 4′4	2°34'7 2°39'1 2°43'5 4'4 2°47'9 4'4 2°52'3	2°34′0 2°38′3 2°42′7 2°47′1 2°51′4 4′3 2°51′4	2°33′2 2°37′5 2°41′9 4°3 2°46′2 2°50′6 4′3	2°32'4 2°36'7 4'3 2°41'0 4'4 2°45'4 4'3 2°49'7 4'3	2°31'6 2°35'9 4'3 2°40'2 4'3 2°44'5 4'3 2°48'8 4'3	2°30'8 2°35'1 4'3 2°39'4 4'3 2°43'7 4'3 2°48'0 4'3	2°30'0 2°34'3 4'3 2°38'0 4'2 2°42'8 4'2 2°47'1 4'3
400 410 420 430 440	3° 0'3 4'4 3° 4'7 4'5 3° 9'2 4'5 3° 13'7 4'5 3° 18'2 4'4	2°59'4 3°3'8 4'4 3°8'3 4'5 3°12'7 4'4 3°17'2 4'5	2°58′5 3°2′9 4′4 3°7′3 3°11′8 3°16′2 4′4	2°57′6 3°2′0 4′4 3°6′4 4′4 3°10′8 4′4 3°15′2 4′4	2°56′7 3°1′1 4′4 3°5′5 3°9′8 3°14′2 4′4	2°55′8 3° 0′1 4′3	2°54'9 4'4 2°59'3 4'3 3°3'6 4'3 3°7'9 4'4 3°12'3 4'3	2°54'0 2°58'3 3°2'6 4'4 3°7'0 4'3 3°11'3 4'3	2°53'1 2°57'4 3°1'7 3°6'0 4'3 3°10'3 4'3	2°52'3 2°56'5 3°0'8 3°5'0 4'3 3°9'3 4'3	2°51'3 4'3 2°55'6 4'2 2°59'8 4'3 3°4'1 4'2 3°8'3 4'3
450 460 470 480 490	3°22'6 3°27'1 4'4 3°31'5 4'5 3°36'0 4'4 3°40'4 4'5	3°21'6 3°26'0 4'4 3°30'5 4'4 3°34'9 4'4 3°39'3 4'5	3°20'6 3°25'0 4'4 3°29'4 4'4 3°33'8 4'5 3°38'3 4'4	3°19'6 3°24'0 4'4 3°28'4 4'4 3°32'8 4'4 3°37'2 4'3	3°18'6 3°23'0 4'4 3°27'3 4'4 3°31'7 4'4 3°36'1 4'3	3°17'6 3°21'9 4'4 3°26'3 4'4	3°16′6 3°20′9 4′3 3°25′2 4′4	3°15'6 3°19'9 4'3 3°24'2 4'3 3°28'5 4'3 3°32'8 4'3	3°14'6 3°18'9 3°23'1 3°27'4 4'3 3°31'7 4'3	3°13'6 3°17'8 3°22'1 3°26'4 4'3 3°30'6 4'3	3°12'6 3°16'8 3°21'1 3°25'3 4'2 3°29'5 4'3
500	3°44′9	3°43′8	3°42'7	3°41′5	3°40'4	3°39′3	3°38′2	3°37′1	3°36′0	3°34′9	3° 33′8

		-		 * * * . * . *		
		·				
·						
					·	
			. •			·
			·			
			·			
	٠	·				·
						•





Phys 420.73
Reductionstabellen zur Gauss-Poggen
Cabot Science 003485190

3 2044 091 972 893